CHANNEL ESTIMATOR AND METHOD FOR ESTIMATING A CHANNEL TRANSFER FUNCTION AND APPARATUS AND METHOD FOR PROVIDING PILOT SEQUENCES

Publication number:	JP2007523550 (T)
Publication date:	2007-08-16
Inventor(s):	
Applicant(s):	
Classification:	
- international:	H04B7/04; H04J11/00; H04L25/02; H04L27/26; H04B7/06; H04B7/04; H04J11/00 H04L25/02; H04L27/26
- European:	H04B7/04; H04L25/02C3C; H04L25/02C7C1A; H04L27/26M1R1; H04L27/26M1R3 H04L27/26M5
Application number:	JP20060553442T 20040219
Priority number(s):	WO2004EP01645 20040219

Abstract not available for JP 2007523550 (T)

Abstract of corresponding document: WO 2005081481 (A1)

A Channel estimator for estimating a channel transfer function of a communication channel from a receive signal including a pilot sequence being transmittable from a transmitting point to a receiving point through the communication channel, wherein the pilot sequence is designed such that a spectral representation of the pilot sequence occupies a band-pass spectral region having a predetermined center frequency comprises a band-pass filter having the predetermined center frequency for filtering a spectral representation of the receive signal to obtain a filtered transformed signal, wherein the filtered transformed signal comprises an estimate of the channel transfer function. Therefore, an

efficient channel estimation scheme for multiple input multiple output systems is provided.

(19) 日本国特許庁(JP)

(12)公表特許公報(A)

(11)特許出願公表番号

特表2007-523550 (P2007-523550A)

(43) 公表日 平成19年8月16日(2007.8.16)

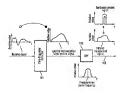
(51) Int.C1.			FI		テーマコード (参考)
H04J	11/00	(2006.01)	HO4J 11	/00 Z	5KO22
H04B	7/04	(2006, 01)	HO4B 7	/04	5KO59

		審査請求 有 予備審査請求 未請求 (全 60 頁)
(21) 出願番号	特願2006-553442 (P2006-553442)	(71) 出願人 392026693
(86) (22) 出願日	平成16年2月19日 (2004.2.19)	株式会社エヌ・ティ・ティ・ドコモ
(85) 翻訳文提出日	平成18年10月23日 (2006.10.23)	東京都千代田区永田町二丁目11番1号
(86) 国際出願番号	PCT/EP2004/001645	(74) 代理人 100099623
(87) 国際公開番号	W02005/081481	弁理士 奥山 尚一
(87) 国際公開日	平成17年9月1日(2005.9.1)	(74) 代理人 100096769
		弁理士 有原 幸一
		(74)代理人 100107319
		弁理士 松島 鉄男
		(72)発明者 アウアー, グンター
		ドイツ連邦共和国、80339 ミュンヘ
		ン, ヴェステントシュトラーセ 61
		Fターム(参考) 5K022 DD01 DD13 DD18 DD19 DD23
		DD33
		5K059 CC01 EE02
		最終頁に続く

(54) 【発明の名称】チャネル転送機能を評価するチャネル評価器及び方法、並びに、パイロットシーケンスを供給す る装置及び方法

(57)【要約】

涌信チャネルを介して送信点から受信点へと送信でき るパイロットシーケンスを含む受信信号から、通信チャ ネルのチャネル転送機能を評価するチャネル評価器であ って、パイロットシーケンスのスペクトル表現が所定の 中心周波数を有する帯域通過スペクトル領域を占めるよ うに前記パイロットシーケンスが構成されているチャネ ル評価器は、所定の中心周波数を有するとともに、フィ ルタ処理された変換信号を得るために受信信号のスペク トル表現をフィルタリングする帯域通過フィルタを備え 、前記フィルタ処理された変換信号がチャネル転送機能 の評価を含んでいる。したがって、多入力多出力システ ムのための効率的なチャネル評価方式が得られる。



20

30

40

50

【特許請求の範囲】

【請求項1】

通信チャネルを介して送信点から受信点へと送信できるパイロットシーケンスを含む受信信号から、通信チャネルのチャネル転送機能を評価するチャネル評価器であって、ここで、前記パイロットシーケンスは、前記パイロットシーケンスのスペクトル表現が所定の中心間波数を有する帯域消過スペクトル領域を占めるように機成されており、

(2)

前記所定の中心周波数を有するとともに、フィルタ処理された変換信号を得るために前 記受信信号のスペクトル表現をフィルタリングする帯域通過フィルタ (103)を備え、 前記フィルタ処理された変換信号が前記チャネル転送機能の評価を含む、チャネル評価器

【請求項2】

前記受信信号の前記スペクトル表現を得るために前記受信信号を時間 - 周波数変換する時間 - 周波数変換器 (101) を備えている、讃求項1に記載のチャネル評価器。

【請求項3】

前記時間-周波数変換器(101)が、前記受信信号を時間-周波数変換するフーリエ 変換器を備えているものである、請求項2に記載のチャネル評価器。

【請求項4】

バイロットシーケンスは、マルチキャリアシーケンスの周波数-時間変換により生じ、前記マルチキャリアシーケンスは、当初のシーケンスの一連の値を、マルチキャリア変預 スキームの複数の一連の創搬送波の全ての D_1 番目の創搬送波に対して割当てることにより得られ、前記時間-周波数変換器(101)は、前記受信信号の前記スペクトル表現を得るために前記受信信号の時間-周波数変換バージョンの全ての D_1 番目の値を選択するセレクタを備えているものである、請求項1ないし3のいずれか一項に記載のチャネル評価器

【請求項5】

当初のシーケンスがスクランブルシーケンスを含んでおり、前記時間 - 周波数変換器 (101) は、スクランブル解除シーケンスを前記受信信号の前記スペクトル表現として提供するために前記受信信号の前記スペクトル表現と前記スクランブルシーケンスの複素共 役パージョンとを掛け合わせる乗算器を備えているものである、請求項4 に記載のチャネル評価器。

【請求項6】

前記受信信号の前記スペクトル表現がセットのパラレル値であり、前記時間 一周波数変 換器 (101) は、前記受信信号の前記スペクトル表現をセットのシリアル値として提供 するパラレルーシリアル変換器を備えているものである、請求項2ないし7のいずれか一 項に記載のチャネル評価器。

【請求項7】

前記帯域通過フィルタは、前記フィルタ処理された変換信号を提供するために、前記受信信号の前記スペクトル表現を帯域通過フィルタリングするためのセットの係数と、スペクトル表現のフィルタバージョンをベースパンドスペクトル領域へダウンコンバートする更なるセットの係数との重畳を含むデジタルフィルタであり、前記フィルタ処理された変換信号が前記チャネル転送機能の評価である、請求項1ないし6のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項8】

前記フィルタ処理された変換信号が帯域通過信号であり、前記チャネル評価器は、ダン コンパート信号を得るために、前記フィルタ処理された変換信号を前記ベースパンドスペ クトル領域へダウンコンパートするダウンコンパータを備え、前記ダンコンパート信号が 前記チャネル転送機能の評価である、請求項1ないし7のいずれか一項に記載のチャネル 評価器

【請求項9】

前記帯域通過フィルタ(103)は、帯域通過フィルタリングのためのセットのフィル

(3)

夕係数を含むデジタルフィルタであり、前記帯域通過フィルタ(103)が、前記所定の中心周波数に関して調整可能であり、前記チャネル評価器が、前記帯域通過フィルタを調整する手段を備えているものである、請求項1ないし8のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項10】

前記帯域通過フィルタを調整する手段は、前記所定の中心周波数に応じてセットのフィルタ係数を提供する手段を備えているものである、請求項9に記載のチャネル評価器。

【請求項11】

前記セットのフィルタ係数を提供する手段は、前記所定の中心周波数に応じてセットのフィルタ係数を計算するように動作するものである、請求項10に記載のチャネル評価器

【請求項12】

前記セットのフィルタ係数を提供する手段は、複数の所定の中心周波数に応じて複数のセットのフィルタ係数を記憶するフィルタメモリを備えているものである、請求項10または11に記載のチャネル評価器。

【請求項13】

前記帯域通過フィルタ(103)は、更に、前記フィルタ処理された変換信号の隣り合う値同士の間で補間して、周波数補関された前記フィルタ処理された変換信号をフィルタ処理された変換信号として提供するように動作するものである、請求項1ないし12のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項14】

前記帯域通過フィルタ(103)は、更に、第1の時刻におけるフィルタ処理された変 接信号の換算値と、第2の時刻における更なるフィルタ処理された変換信号の値との間で 補間して、時間機関された前記フィルタ処理された変換信号をフィルタ処理された変換信 号として得るように動作するものである、請求項1ないし13のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項15】

前記受信信号は、前記パイロットシーケンスと、更なる送信点から更なる通信チャネルを介して受信点へと送信できる更なるパイロットシーケンスとの重畳を含み、前記更なるパイロットシーケンスのスペクトル表現が更なる中心周波数を有する更なるスペクトル領域を占めるように構成され、前記更なる中心周波数と異なり、前記チャネル評価器は、更なるフィルタ処理された家施習作で乗行で更なる通告チャネルの更なるチャル転送機能の評価を得るために、前記受信信号の前記スペクトル表現をフィルタリングする前記更なる所定の中心周波数を有する更なるフィルタを備えるものである、請求項1ないし14のいずれか一項に記載のチャネル評価器

【請求項16】

前記更なるスペクトル領域がベースバンドスペクトル領域であり、前記更なるフィルタ が低域通過フィルタ (LPF)であり、前記更なるフィルタ処理された変換信号が前記更 なるチャネル転送機能の評価である、請求項15に記載のチャネル評価器。

【請求項17】

前記更なるスペクトル領域が更なる帯域通過スペクトル領域であり、前記更なるフィル タは、前記所定の中心周波数とは異なる前記更なる所定の中心周波数を有する更なる帯域 頑適フィルタである、請求項15に記載のチャネル評価器。

【請求項18】

前記更なるフィルタ処理された変換信号を前記更なる帯域通過スペクトル領域から前記 ベースパンド領域ペダウンコンパートして更なるダウンコンパート信号を得る更なるダウ ソコンパータを更に備え、前記更なるダウンコンパート信号は、前記更なるチャネル転送 機能の更なる評価である、請求項17に記載のチャネル評価器。

【請求項19】

50

40

20

20

40

50

前紀チャネル転送機能の評価と前記更なるチャネル転送機能の評価との重畳を含む実効 的なチャネル転送機能の評価を得るために、前記フィルタ処理された変換信号と前記更な るフィルタ処理された変換信号とを加える加算器を更に備えている、請求項1.5 ないし1

(4)

【請求項20】

8のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

前記帯域通過スペクトル領域において前記チャネル転送機能の評価を得るために前記チャネル転送機能の評価をアップコンパートするアップコンパータと

前記帯域通過スペクトル領域において前記チャネル転送機能の評価と前記更なるチャネ ル転送機能の評価との重畳を含む実効的なチャネル転送機能の評価を得るために、前記チャネル転送機能の評価と面景を含む実力を マネル転送機能の評価と前記更なるチャネル転送機能の評価とを加える加質器と

を備えている、請求項16ないし18のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項21】

前記パイロットシーケンスは、前記マルチキャリアシーケンスの周波数一時間変換により生じ、前記マルチキャリアシーケンスは、当初のシーケンスの一連の値を、複数の一連の調強送波の全ての D_1 番目の測難送波に対して割当てることにより得られ、前記チャネル転送機能の評価は、 D_1 に依存するフェーズエラーを有し、前記チャネル評価器は、前記チャネル転送機能の評価の前記フェーズエラーを補正する手段を備え、前記補正する手段に、前記チャネル転送機能の評価とフェーズエラーとを掛け合わせるように動作するものである、請求項19または20に記載のチャネル評価器。

【請求項22】

 N_T 個の送信点によって送信される N_T 個のパイロットシーケンスを当初のパイロットシーケンスから生成する装置であって、ここで、前記 N_T 個のパイロットシーケンスのうちの μ 番目のパイロットシーケンスが、前記 N_T 個の送信点のうちの μ 番目の送信点によって送信され、

いくつかの副撤送波を使用するマルチキャリア変調スキームの全ての D_t 番目の副撤送 波に対して前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を割当てて、割当てシーケンス を得る割当器(901)と、

前記割当てシーケンスを変換シーケンスへ変換する周波数 - 時間変換器 (907)と、 前記変換シーケンスの u 番目のコピーを提供する手段 (909)と、

前記変換シーケンスのμ番目のコピーを循環的に遅延させてμ番目のパイロットシーケンスを得る手段(915)と

を備える装置。

【請求項23】

前記時間 - 周波数変換器 (907) は、前記変換シーケンスのμ器目のコピーを提供する手段(909) の入力部に結合される出力部を有するものである、請求項22に記載の装置。

【請求項24】

前配且番目のコピーを提供する手段(909)は、前配変換シーケンスまたは前配変換 シーケンスのコピーを N_{T} 側のパイロットシーケンスのうちの最初のパイロットシーケン スとして提供するように動作するものである、請求項22または23に記載の装置。

【請求項25】

前記変換シーケンスは、 N_T 個のパイロットシーケンスにおいて共通である、請求項 2 2 ないし 2 4 のいずれか一項に記載の装置。

【請求項26】

前記循環的に遅延させる手段(915)は、 D_r によって決まる遅延値だけ前記変換シーケンスの μ 番目のコピーを循環的に遅延させるように動作するか、または、 D_f は、遅延係数によって決まるパイロット間隔である、請求項22ないし25のいずれか一項に記載の診腎

【請求項27】

前記循環的に遅延させる手段(915)は、Drによって決まる遅延係数だけ前記変換

40

50

シーケンスのμ番目のコピーを循環的に遅延させるように動作し、前記μ番目のパイロットシーケンスを得るためにμ番目のコピーにおける遅延係数 $\delta'(\mu^{)}_{cyc}$ が以下の方程式から視られ

【数1】

$$\delta_{GW}^{(\mu)} = N_{FFT} \varphi(\mu) / 2\pi D_f(\mu - 1)$$

[数2]

$$\varphi(\mu) \bmod 2\pi \in \left\{0, \frac{2\pi}{N_{\tau}}, 2 \cdot \frac{2\pi}{N_{\tau}}, \cdots, (N_{\tau} - 1) \cdot \frac{2\pi}{N_{\tau}}\right\}$$

または、

前記割当器 (901) は、前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を全ての D_t 希目の割敷送波に対して割当てるように動作し、 D_t が遅延係数に依存するパイロット間隔であり、 D_t が以下の方程式から得られ、

【数3】

$$D_f = \frac{kN_{FFT}}{N_T \delta_{cyc}}$$

kは、最大公約数GCDが

 $G C D (k, N_T) = 1$

となるように選択される、請求項22ないし26のいずれか一項に記載の装置。

【請求項28】

前記時間-周波数変換器(907)は、単一のフーリエ変換を行なうように動作する単 一のフーリエ変換器である、請求項22ないし27のいずれか一項に記載の装置。

【請求項29】

 D_1 が偶数であり、前記割当器(901)は、前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を、第1の時刻において高数の番号が付けられた副機送波で始まる全ての D_1 番目の副搬送波に対して割当てるとともに、前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を、第1の時刻後の第2の時刻において偶数の番号が付けられた副搬送波で始まる全ての D_1 番目の副搬送波に対して割当て、あるいは、この逆の割当てを行なう、請求項22~28ほ記載の基礎。

【請求項30】

前記 μ 番目のコピーを提供する手段(909)は、前記変換シーケンスの μ 番目のコピーと乗率とを掛け合わせることにより前記変換シーケンスの μ 番目のコピーとして乗算コピーを提供する乗算器(717)を備え、前記乗率は、前記変換シーケンスの μ 番目のコピーに関連するナンバリングインデックスによって決まる、請求項22ないし29のいずれか一項に記載の装置。

【請求項31】

前記乗算器 (7 1 7) は、1番目の時刻に送信されるμ番目のパイロットシーケンスを 得るための前記変換シーケンスのμ番目のコピーと以下の乗率とを掛け合わせるように動 作し、

【数4】

$$\alpha_{i}^{(\mu)} = e^{-j2\pi(\mu-1)/N_{T}[1/D_{t}]}$$

D,は、1番目の時刻と(1+1)番目の時刻との間の時間間隔を示すものである、請求項30に記載の装置。

30

40

50

【請求項32】

通信チャネルを介して送信点から受信点へと送信できるパイロットシーケンスを含む受信信号から、通信チャネルのチャネル転送機能を評価する方法であって、ここで、前記パイロットシーケンスは、前記パイロットシーケンスのスペクトル表現が所定の中心周波数を有する帝城通過スペクトル領域を占めるように構成されており、

フィルタ処理された変換信号を得るために、前記受信信号のスペクトル表現を所定の中 心周波数に関して帯域通過フィルタリングするステップであって、前記フィルタ処理され た変換信号がチャネル転送機能の評価を含んでいるようなステップを含む。

方法。

【請求項33】

 N_T 個の送信点によって送信される N_T 倒のパイロットシーケンスを当初のパイロットシーケンスから生成する方法であって、ここで、前記 N_T 倒のパイロットシーケンスのうちの μ 番目のパイロットシーケンスが前記 N_T 個の送信点のうちの μ 番目の送信点によって送信され、

いくつかの副搬送波を使用するマルチキャリア変調スキームの全ての D_1 番目の副搬送 ながまりて当初のパイロットシーケンスのその後の値を割当てて、割当てシーケンスを得るステップと、

前記割当てシーケンスを変換シーケンスへ周波数一時間変換するステップと、

前記変換シーケンスのμ番目のコピーを提供するステップと、

前記変換シーケンスのμ番目のコピーを循環的に遅延させてμ番目のパイロットシーケ 20 ンスを得るステップと

を含む、方法。

【請求項34】

コンピュータ上で実行させた際に、請求項32または33に記載の方法を実行するプログラムコードを有するコンピュータプログラム。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

[0001]

本発明は、遠隔通信の分野、特に、受信器が複数の送信アンテナから信号を受信する多重入力シナリオにおけるチャネル評価の分野に関する。

【背景技術】

[0002]

今日および将来の移動無線利用に必要である高いデータ転送速度に対する需要が徐々に 増大するにつれ、利用可能な帯域幅すなわち達成可能なチャネルキャパシティを効率的に 用いる高データ速度伝送技術が必要となる。したがって、近年、多入力多イとの効率的に の送信アンテナを有する複数の送信点と、それぞれが1つの受信アンテナを有する複数の 受信点とを使用して、複数の送信点によって送信される信号を異なる通信チャネルを入し して受信するようになっている。MIMOシステムの重要なサブセットは、複数の送信点と 1つの受信点とを使用して、複数の送信点により送信される信号を、それぞれの送信点と 1つの受信点とを使用して、複数の送信点により送信される信号を、それぞれの送信点か ら(共通の)受信点へと延びる異なる通信チャネルを介して受信する多入力単出力(MISO)システムである。

[0003]

MIMOシステム、すなわち、いくつかの送信アンテナおよび受信アンテナを使用するシステムは、モバイル通信システムの能力を高めるために使用できる可能性がある。 複数のMIMO伝送技術のうちで、巡回遅延ダイバーシティ技術(CDD: cyclic delay diversity)は、今後の通信システムにおいて有望な候補である。 CDDは、A. Dammannおよび S. Kaiserによる「Standard Comformable Antenna Diversity Techniques for OFDM and its Application to the DVB—T System」(IEE

30

40

50

Eグローバル遠隔通信会議(G L O B E C O M 2001)の議事録、サンアントニオ、U S A、3100-3105頁、2001年11月)に記載されているように、複数の送信アンテナが同じ信号の運延パージョンを送信する送信アンチナダイバーシティカである。より具体的には、C D D 技術は、M I M O チャネルを高い周波数選択性をもつ等価な単入力多出力(S I M O) チャネルへ変換する。すなわち、空間ダイバーシティを周波数ダイバーシティへ変換する。この場合、当初の信号の各パージョンは、設計パラメータであるアンテナ固有の遅延分だけ遅延される。

[0004]

巡回屋延ダイバーシティ技術は、例えばOFDM(直定周波数分割多重化)等のマルチキャリア伝送シナリオにおいて使用されることが好ましい。これは、巡回選延が挿入されるとシンボル間干渉(ISI)を避けることができ、それにより、例えばOFDM方式の直交性が維持されるからである。アウタチャネルデコーダ(outer channel decoder)、例えばトレリスデコーダは、周波数選択チャネルのダイバーンティを利用することができるため、CDDを更なるダイバーシティ源と見なすことができる。

[0005]

マルチキャリア変調、特に直交周波数分割多重化(OFDM)は、多種多様なデジタル通りシステムに対してうまく適用されている。OFDMは1960年代に最初に導入された。OFDMを調教権は、離散フーリエ変換(DFT)を使用して効果的に利用することができる。通信チャネルの最大遅延よりも長いガードインターパル(GI)にサイクリックブレフィックス(CP)を挿入することにより、シンボル間干渉(ISI)を完全に誹謗することができ、受信信号の直交性が保たれる。今後のモバイル通信システムは、現在のシステムよりも数倍高いデータ連度に対応しなければならないため、適切なコーディングおよびインターリーピングを伴うマルチキャリアシステムは、受信信号のスペクトル表現を供給する高速フーリエ変換(FFT)の適用による効率的な実施、および、無線チャネル障害に対する十分なローバスト性の両方を提供する。

[0006]

マルチキャリア CDMA(MC-CDMA、マルチキャリア符号分割多重化)と称される他のOFDMに基づく手法においては、OFDM変調に加えて、周波数方向及び/又は 時間方向の拡散が導入されている。MC-CDMAは、S. Abeta、H. Atara shiおよびM. Sawahashiによる「Performance of Cohe rent Multi-Carrier/DS-CDMA and MC-CDMA f or Broadband Packet Wireless Access」(通信に 関する I E I C E 報告書、 E 8 4 - B 巻、 4 0 6 - 4 1 4 頁、 2 0 0 1 年 3 月) に記載さ れているように、4Gシステムのダウンリンクにおいて有望な候補であると考えられてい る。また、H. AtarashiおよびM. Sawahashiによる「Variabl e Spreading Factor Orthogonal Frequency and Code Division Multiplexing (VSF-OFCDM)」(マルチキャリア拡散、スペクトル&関連トピックスに関する第3回国際セミナー(MC-SS 2001)、Oberpfaffenhofen、ドイツ、2001年9月) には、4Gエアインタフェースのダウンリンクのための可変拡散率 (variable spreadi ng factor)、すなわち、直交周波数および符号分割多重接続の可変拡散率 (VSF-O FCDM)を使用するMC-CDMAシステムが記載されている。

[0007]

複数の送信アンテナおよび受信アンテナを使用するシステム(MIMO)は、通信容量 および移動無線システムの質を高めるためにOFDMと共に使用することができる。複数 の送信アンテナを用いるOFDMシステム、例えばA. Naguib、N. Seshad ri、A. Calderbankによる「Space Time Coding and Signal Processing for High Data Rate Wi reless Communication」(IEEE Signal Processing Magazine、76-92頁、2000年5月)に記載されているような

30

40

50

時空間符号、または空間多重化においては、異なる信号が異なる送信アンテナから同時に送信される。A. Wittnebenによる「A New Bandwidth Efficient Transmit Antenna Modulation Diversity Scheme for Linear Digital Modulation」(通信に関するIEEE関係会議(ICC'93)の議事録、ジュネーブ、スイス、1630-1634日、1993年5月)には、低雑難度の低送遅延ダイバーシティス、(1630-1634日、1993年5月)には、低雑難度の低送遅延ダイバーシティスで、24年5日、25年

[00008]

上述の文献に記載されているような当初の伝送ダイバーシティ方式は、巡回運延ダイバーシティ(C D D)と称されるO F D M に対して適用することができる。D F T (離散フリエ変換)が巡回シフト (cyclic shift)を位相シフトへ変換するという特性を利用することにより、I S I を導入することなく巡回遅延ダイパーシティを提供することができる。これは複雑度が低い送信器構造を提供する上、従来のO F D M 受信器が維持される。これは複雑度が低い送信器構造を提供する上、従来のO F D M 受信器が維持される。このことは、無線 I A N / 2 規格またはデジタル放送規格 D V B - T などの既存の規格に、C D D を、規格仕様を変えることなく組み入れることができることを意味している。残念ながら、C D D は 任様を変えることなく組み入れることができることを意味している。残念ながら、C D D は チャネルを更に周波数選択的(f requency selective)にするため、標準的なチャネル評価器は、得られたダイバーシティ利得(diversity gain)を部分的に補償する大きな評価エラーが起こる場合がある。特に、完全なチャネル知識を伴ったC D D - O F D M のための有利な性能を達成すると思われる大きな巡回遅延において、観測されるチャネルの周波数選択性は非常に厳しい。

[0009]

CDD - OFD Mの主要な利点のうちの1つは、受信器が依然として影響されないという点、すなわち、同じ受信器構造、例えばシングルアンデナOFD Mシステムを使用できるという点である。

[0010]

しかしながら、無線システムにおいてコヒーレント伝送技術であるCDDを使用するには、チャネル評価として知られるモパイル無線チャネルのトラッキングが必要となる。例えば、OFDM信号をマルチパスフェーディングチャネル (multipath fading channel)にわたって送信すると、受信された信号は、未知の振幅および位相変化を有する。コヒーレント伝送の場合、これらの振幅および位相変化は、チャネル評価技術を適用することに、り評価されなければならない。

[0011]

30

40

50

(9)

[0012]

通常、チャネル評価は、送信器から受信器へと送信されるパイロットシーケンス (パイロットシンボル) に基づいて行なわれ、そのため、 (既知の) パイロットシーケンス及びその受信されたパージョンを利用することにより1つの通信チャネルまたは複数の通信ナヤネルを評価できる。受信器において、 (既知の) パイロットシンボル及びその受信されたパージョンは、 OFD Mシステムにおいて重要な、例えばチャネル転送機能の評価を得るために評価される。パイロットシンボル支援チャネル評価 (PACE: pilot symbol a ided channel estimation) において、 MC ー CD M A を含む OFD M に基づくシステムは、チャネルインパルス応答を評価するために全く同じアルゴリズムを使用することができる。したがって、説明を簡単にするため、以下では、単なる一例として、 OFD Mシステムについて言及する。他のOFD Mに基づくシステムへの拡張は容易である。

[0013]

M. Spethは、MIMO OFDMのためのLMMSEチャネル評価(OFDMワークショップ、ハンブルク、2003年)において、MIMO OFDMのためのLMMSEチャネル評価方と関示している。MIMO OFDMシステムは、Q送信アンナとP受信アンテナとを備えており、送信アンテナは、互いに直交する異なるトレーニングシンボル(training symbol)を送信する。チャネル係数を評価するため、線形評価器フィルタは、Wiener-Hopf方程式を解くことにより得られる。

[0014]

しかしながら、チャネル評価は、評価される通信チャネルの周波数選択性が増大するにつれて更に難しくなる。これは、多くの周波数点でチャネル転送機能をサンプリングしなければならないからである。CDD-OFDMがチャネルの周波数選択性を大きくするため、得られる性能の向上は、劣悪なチャネル評価値に関連する劣悪なチャネル評価に起因して制限される。

[0015]

CDD伝送技術は新しい研究分野であるため、特にCDD伝送システムにおけるチャネル評価問題は未だ解決されていない。

[0016]

CDDにおけるチャネル評価を参照する従来技術の手法は、チャネルが完全に知られていること、すなわち、チャネル入力応答の係数の知識が完全であることを前提としており、あるいは、従来の単入力単出力(SISO)チャネル評価署。すなわちととしており、カるいは、従来の単入力単出力(SISO)チャネル評価署。すなわちととしているしかしながら、このチャネル評価手法は、小さな巡回選延においてのみ満足な結果を提供する。G. BauchおびJ. S. Malikにある「Parameter Optimization, Interleaving and Multiple Accessin OFDM with Cyclic Delay Diversity」(自動車技術会議(VTC-スプリング2004)での発表、ミラノ、イタリア、2004年4月)において導き出されるように、CDDによって提供されるチャネリル間波数選択性を十分に利用するためには、巡回遅延ができる限り大きくならなければならない。

[0017]

以下では、CDD-OFDM手法について詳細に説明する。

[0018]

図10は、OFDM変調器(左側)およびOFDM復調器(右側)のプロック図をそれぞれ示している。

[0019]

OFDM変調器は、IFFTートランスフォーマ1103 (IFFT=離散フーリエ逆変換) に結合された N_c 個の出力を有するシリアルーパラレル変換器 1101 (S/P) を備えている。 IFFTートランスフォーマ1103は、ガードインターパル挿入プロック1105 (G1=ガードインターパル) に結合された N_{FF} 側の出力を有している。 ガ

20

30

50

ードインターバル挿入プロック I I 0 5 は、送信信号を供給するための I つの出力を有するパラレルーシリアル変換器 I 1 0 7 (P / S) に結合された複数の出力を有している。 [0020]

図10の右側に示されているOFDM復調器は、OFDM変調器のそれと逆の構造を有している。特に、OFDM復調器は、1つの入力とガードインターバル除去プロック11 1 に結合された複数の出力とを有するシリアルーパラレル変換器1109を億まてかる。ガードインターバル除去プロック1111は、NFF側の入力と複数の出力とを有するFFTートランスフォーマ1113に結合された複数の出力を有している。この場合、FFTトランスフォーマ1113のN。個の出力は、受信信号を供給するための1つの出力を有するP/S変換器1115に結合されている。

[0021]

検討されているOFD Mに基づくMIMOシステムにおいては、各送信アンテナに対して1つのOFD M変調器が使用され、一方、各受信アンテナに対して独立してOFD M変調が行なわれる。OFD Mの場合、一般的には任意のマルチキャリア変調スキームにおいて、信号ストリームがN。側のパラレルサプストリームに分けられる。OFD Mシンボルと名付けられる 1番目のシンボルプロックの i 番目のサプストリーム(一般に副撤送波と称される)は、 $X_{1,1}$ によって示されている。 $N_{1,1}$ 側の点を用いた逆 DFT が各プロックで行なわれ、その後、 $N_{1,1}$ 側のカンブルを有するガードインターパルが挿入されて $X_{1,n}$ が得られる。デジタルーアナログ変換(D/A)後、インパルス応答h(t, τ)を有するモバイル無線チャネルにわたって信号X(t) が送信される。

[0022]

図11は、チャネル評価のための多入力単出力(MISO)OFDMシステムのブロック図を示している。

[0023]

図11の左側に示されている送信器は、周波数方向および時間方向で通信チャネルを評価するために2次元(2D) パイロットシーケンスを生成するプロック1201を備えている。また、送信器は、送信されるデータストリーム中にパイロットシーケンスを挿入するための複数のマルチプレクサ1203と、結果として得られる信号を変調する複数の0 FDM変調器1205とを備えている。この場合、各0FDM変調器は、対応する送信アンテナ1207に結合されており、送信アンテナ1207は、変調された信号を複数の通信チャネルを介して図11の右側に示されている受信器へ送信する。

[0024]

受信器は、OFDM復調器 1211に結合された受信アンテナ 1209を備えている。OFDM復調器 121の出力は、パイロットシーケンスの受信パージョンを逆多重化するデマルチプレクサ 1213 (DMUX) に結合されている。デマルチプレクサ 1213 (DMUX) に結合されている。デマルチプレクサ 1213 は、チャネル評価のためのチャネル評価器 1215 と、受信データストリームを供給するための検出プロック 1217 (例えばイコライザとに結合されている。

[0025]

いくつかの送信アンテナを使用するシステムのためのチャネル評価との関連において、通常、多入力単出力システム、すなわち、1つの受信アンテナを使用するシステムが参照される。チャネル評価に関する限りにおいては、MIMのシステムの拡張が容易である。これは、チャネル評価が各受信アンテナブランチにおいて独立に実行されるからである。このため、以下では、MISOシステムについて検討する。

[0026]

一般に、各送信アンテナは、 $X^{\prime}\mu^{\prime}$ (t) および $h^{\prime}\mu^{\prime}$ (t, τ)によって示される通信チャネルを介して伝鞭する独立のデータストリームを送信する。この場合、 μ は、送信アンテナインデックス(transmit antenna index)を示している。これらの信号は受信器において重畳される。

[0027]

完全な同期化を想定すると、サンプリング時における等価なベースバンドシステムの受

20

30

40

50

信信号 【数1】

$$t = [n + \ell N_{\text{sum}}]T_{\text{so}}$$

は以下のような形態を成す。

【数2】

$$y_{\ell,n} \stackrel{\triangle}{=} y([n + \ell N_{sym}]T_{sp1}) = \sum_{\mu=1}^{N_{\ell}} \int_{-\infty}^{\infty} h^{(\mu)}(t,\tau) \cdot x^{(\mu)}(t-\tau)d\tau + n(t) \Big|_{t=[n+\ell N_{sym}]T_{sp1}}$$

(11)

[0028]

ここで、 N_T は送信アンテナの総数を示しており、 $X^{(\mu)}(t)$ はOFDM変調後の送信アンテナ μ の送信信号を示しており、n(t)は加算性ガウスノイズ (additive Gaussian noise) を表わし、 N_{sys} - N_{FT} + N_{c1} はOFDMシンボル1つ当たりのサンブルの数に相当する。受信器では、ガードインターパルが除去されるとともに、信号サンブルの受信プロック上でDFTを実行してOFDM復調の入力

【数3】

を得ることによって、情報が再生される。 OF DM復調後の受信信号は以下によって与えられる。

【数 4 】

$$Y_{\ell,i} = \sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} X_{\ell,i}^{(\mu)} H_{\ell,i}^{(\mu)} + N_{\ell,i}$$

[0029]

ここで

【数 5 】

 $X_{\ell,i}^{(\mu)}$

および 【数 6 】

 $H_{\ell,j}^{(\mu)}$

は、それぞれ、1番目のOFDMシンボルの副轍送波 iにおける、送信された情報シンボルおよび送信アンテナのチャネル転送機能(CTF)である。項 N_{1-i} は、ゼロ平均(zeromean)および分散(variance) N_0 を伴う加算性ホワイトガウスノイズ(AWGN)に相当する。以下では、送信信号が L 個のOFDMシンボルからなり、各OFDMシンボルが N_0 個の副職送液を有している。

[0030]

図12は、巡回遅延ダイバーシティ(CDD)を利用するOFDMに基づくシステムの 送信器のプロック図を示している。

[0031]

送信器は、マルチプレクサ1303に対して供給されるパイロットシーケンスを生成するプロック1301を備えており、マルチプレクサ1303は、パイロットシーケンスを、マルチプレクサ1303の更なる入力を介して供給されるデータストリームへと多重化なる。マルチプレクサ1303は、IFFTトランスフォーマ1305(1FFT = 高速

30

40

50

フーリエ逆変換)に結合された多数の出力を有しており、 $IFFTトランスフォーマ 1 3 0 5 は、パラレルーシリアル変換器 1 3 0 7 (P / S) に結合された複数の出力を有している。 P / S 変換器 1 3 0 7 によって供給される信号は、その後、N <math>_{\rm T}$ 個の同一のコピーか割される。ここで、N $_{\rm T}$ は送信点の数を示している。信号経路 1 3 0 9 によって供給される第 1 のコピーは、ガード挿入ブロック 1 3 1 1 に対して与えられる。ガードインターバル挿入後、結果として得られる信号は、第 1 のアンテナ 1 3 1 3 によって送信される

[0032]

第2の信号経路 1 3 1 5 を介して供給される第2のコビーは、巡回遅延素子 (cyclic delay element) 1 3 1 7 に対して提供される。ガードインターバル挿入後、結果として得られる信号は、第2の送信アンテナ1 3 1 9 によって送信される。したがって、N₁番目の信号コピーは、N₁番目の信号経路 1 3 2 1 を介して巡回遅延素子 1 3 2 3 へと供給される。カードインターバル挿入後、結果として得られる信号は、N₁番目のアンデナ 1 3 2 5 によって送信される。

[0033]

[0034]

図 1 3 は、O F D M に基づく送信システムの対応する受信器のプロック図を示している。受信器は、ガードインターバル除去プロック 1 4 0 3 に結合された受信アンテナ 1 4 0 2 を備えている。ガードインターバル除去後、結果として得られる信号は、F F T トランスフォーマ 1 4 0 7 に結合された多数の出力を有するシリアルーパラレル変換器 1 4 0 5 (S/P) に対して供給された多数の出力を有するシリアルーパラレル変換器 1 4 0 5 (S/P) に対して供給される。F F T トランスフォーマ 1 4 0 7 は、チャネル評価のためにバイロットシーケンスの受信パージョンを逆多重化するようになっているデマルチプレクサ 1 4 0 9 (D M U X) に結合された複数の出力を有している。デマルチプレクサ 4 0 1 はチャネル評価器 1 4 1 1 によるチャネル評価プロバイダを使用して受信信号を均等化するようになっている。

[0035]

受信器は、等価なシングルアンテナチャネルを観測するため、受信器フロントエンドは 、CDDが使用されるか否かにかかわらず影響されない。

[0036]

しかしながら、CDD伝送技術はチャネルを更に周波数選択的にする。これは、時間領域における巡回選延(送信器におけるIFFT後)が周波数領域における受信器での位相シフト(受信器におけるFTを)へ変換されるからである。したがって、信頼できるチャネル評価は、標準的なOFDM受信器を使用する場合、全ての副撤送波がパイロットシンボルであるときにのみ可能である。しかしながら、この手法は、この場合においてパイロットシーケンスの送信中に情報送信が不可能になるという問題に直面する。すなわら、チャネル評価は、特定の時刻においてのみ行なうことができ、そのため、チャネル変動の連続的なトラッキング(追跡)を行なうことができない。この問題については後に詳しく状分。

[0037]

上述したように、実効的なCTFは、異なる通信チャネルに関連する複数の異なるCTFの重量を含んでいる。しかしながら、異なるCTFは簡単な方法で重量されない。その理由は、それぞれのCTFに関連する各巡回運延が、更なる位相シフトを引き起こす遅延係数 (delay factor) に関連する更なるチャネル特性をもたらすからである。したがって、従来のOFD M受信器の標準的なチャネル評価ユニットは、CDD 伝送シナリオ内でチャル評価に適用されると役に立たなくなる。A、Dammannおなび、Kaise

rによる「Standard Comformable Antenna Diversity Techniques for OFDM and its Application to the DVB-T System」(IEEEグローバル遮隔通信会議(GLOBECOM 2001)の議事録、サンアントニオ、アメリカ合衆園、3100-3105頁、2001年11月)においては、CDDが従来のOFDM受信器の標準にならっていることが記載されているが、上述した問題は、残念ながら、これが概してそのようなケースでないことをはっきりと示している。これについては後述する。

【0038】 図14は、結果として得られる通信チャネルの特性に対するCDDの影響を示している

[0039]

[0040]

第2のアンテナの送信信号を巡回的に遅延させることにより、受信器において、個々のアンテナプランチ $H^{(1)}$ 、 $H^{(2)}$ の2つの周波数フラットであるが独立なフェーディングCTFが、周波数選択的なCTF H(f) へ変換されている。実効的なCTFの振幅1601、|H(f) |t, |H(f) |+|H(f) |e, |H(f) |H(

[0041]

【数7]

$\hat{H}(i / T) = H^{(1)} + H^{(2)}$

を評価することを意味している。このことは、奇数の副敷送波に関してチャネルを評価できず、そのため、全ての奇数の副敷送波が失われることを意味している。 D_1 =1のパイロット画版を使用するだけで、すなわち、全ての調敷送波がパイロットシンボルでありさえずれば、上述の例のシンボルの場合であっても信頼できるチャネル評価が可能である。しかしながら、この手法は、利用可能な帯域幅の非効率な利用である上述した問題に関連付けられる。これは、パイロットシーケンスの送信中に情報送信を行なうことができないからである。

[0042]

50

40

10

20

上述した問題の1つの解決策は、MISOパイロットグリッド(MISO pilot grid)を 排っることである。すなわち、各送信アンテナが、それ自体のパイロットシーケンスに 割当てられる。残念なことに、図12に示されているCDD-OFDMシステムの簡単な トランシーバ構造を維持することができない。その代わり、OFDM変調前にパイロット グリッドが挿入されるため、各送信アンテナはそれ自体のIFFTユニットを必要とする これにより、送信器構造が複雑になる。

[0043]

図15は、各アンテナに対して個別のパイロット挿入ユニット (pilot insertion unit)を使用するCDD-OFDMシステムの送信器のプロック図を示している。

[0044]

データストリームは複数の同一のコピーに分割される。この場合、各コピーは対応するマルチプレクサ1501に対して供給され、マルチプレクサ1501は、パイロットシーケンス生成器1503になかって生成されるパイロットシーケンスをデータストリームの対応するコピーへ多重化するようになっている。マルチプレクサ1501は、複数の1FFTトランスフォーマのうちの17001FFTトランスフォーマ1505に結合された複数の出力を有している。そりランスフォーマ1505に対応変換器1507に結合された複数の出力を有している。この場合、各パラレルーシリアル変換器は、対応する倡号経路に関連付けられる。先の説明にしたがって、第100信号経路1509は、第10アンテナ1513に結合された1つの出力を有するガード挿入プロックを介してNT個の送信アンナナのうちの更なる送信アンテナに結合されている。同様は、NT個の経路のうちのNT器108間1519は、運延素子1519およびカード挿入プロックを介して対応する送信アンテナに結合されている。同様は、NT個の経路のうちのNT器目の経路1519は、運延素子1519およびカード挿入プロックを介して対応する送信アンテナに結合されている。

[0045]

図15に示されている送信器は、余分な IFFTユニットが各アンテナに必要になると、 結果として得られる送信器の複雑性が増大することを示している。この複雑性の増大は 、CDD伝送技術の主要な利点のうちの1つ、すなわち、その簡略さと矛盾するが、これ は送信器および受信器の両方の要件によって妥協されるであろう。

[0046]

受信器において、図12に示されているような一般的な構造は、真のM1MO評価器、すなわち、各副搬送波に N_1 個のチャネル転送機能(CTF)を評価するのに適した評価器を備えている。しかしながら、これは、一般に、単入力単出力(S1SO)チャネル評価ユニットよりも複雑である。

[0047]

複雑性の増大は、余分な信号処理部分を各送信アンテナ経路に使用しなければ受信器が 別個の通信チャネルのCTFの評価を分離することができないという事実に起因している

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0048]

本発明の目的は、チャネル転送機能の効率的な評価のための概念を提供することである

【課題を解決するための手段】

[0049]

この目的は、請求項1に係るチャネル評価器によって、または、請求項22に係る N_{τ} 個のパイロットシーケンスを生成する装置によって、あるいは、請求項32に係るチャネル転送機能を評価する方法によって、あるいは、請求項33に係る N_{τ} 側のパイロットシーケンスを提供する方法によって、または、請求項34に係るコンピュータプログラムによって達成される。

[0050]

40

10

20

本発明は、時間削減信号の巡回的な遅延が、時間前域信号のスペクトル表現の係数依存性の位相シフト(coefficient dependent phase shift)をもたらすという所見に基づいている。これは、時間削減信号のスペクトル表現と、複素数値位相シフトシーケンス(complex valued phase shift sequence)または実数値位相シフトシーケンス(complex valued phase shift sequence)とを係数に関して掛け合わせることに相当する。この演算は、域位和シフトシーケンスがゼロでない撤送周波数を有する撤送波をおすときに、時間領域信号のスペクトル表現をアップコンパートすることに対応している。その結果、時間領域信号のスペクトル表現のスペクトルは、シフトされるとともに、この時に、搬送周波によって決定される中心周波数を有する異なるスペクトル領域を占める。

[0051]

以上の考えは、スペクトル表現自体がスペクトルを有するシーケンスであるという事実 に基づいている。単なる一例として、〇FDMシステムについて言及すると、スペクトル 表現は、IFFT変換を適用して時間領域信号を得る前に情報ピットを処理することによって得られるものである。また一方、IFFT変換を適用する前に、スペクトル表現は、例えばフィルタリングなどの従来の信号処理方法を使用することによって処理される。 「0.052

また、スペクトル表現は、例えばフーリエ変換を用いた時間領域信号の時間 - 周波数変換によって得ることもできる。

[0053]

例えば、時間領域信号は、時間領域信号のスペクトル表現が位相シフトシーケンス+1 、 ・1、 ・1、 - 1 などによって乗じられるように巡回的に選延される。そのため、位相シフトシーケンスは、サンプリングの瞬間に関連する特定の搬送周波数を有する正弦波後(搬送波)のサンプルバージョンを表わしている。例えばスペクトル表現がベースバンド信号である場合、スペクトル表現は、搬送周波と数に対応する中心周波数を有する市域通過スペクトルでは低くとアップコンバートされる。巡回運延された時間領域信号を、通信チャネルを介して送信されると、中心周波数を有する帯域通過スペクトルの側域を占めるスペクトル表現を有する高級受信信号が得られる(ドップラー周波数フトがゼロで信信号のあると映画を介える場合であると映画の設定する)。受信信号のスペクトル表現を提供するために、受信器において適用される帯域通過フィルタを使用して帯域通過スペクトル領域(内の情報を検出することができる。ダウンコンパージョン後に対しては、例えばベースパール順域(たりル順域(たり・地音を使出することができる。ダウンコンパージョン後においては、例えばベースパール順域(たり・ル順域)にもaseを上かれまりでには、同えばベースパール順域(たり・ル順域)にもaseとある。メウウンコンパージョン後においることができる。メウウとローバージョン後においる。

【0054】 木登組は

本発明は、一般に、重畳信号のスペクトル表現が、具なる中心周波数を有し、かつ異なって重なり合わないスペクトル領域を占めるときに、重畳信号を検出して受信信号から分離する効率的な概念を提供する。本発明においては、例えば、受信信号のスペクトル表現と平行して適用される調整可能な1つの帯域通過フィルタまたは複数の帯域通過フィルタを使用して、各重量信号を検出して分離することができる。 【0055]

ー例として、以下では、2つの送信アンテナを適用することにより図12に示されているような送信器構造($N_T=2$ の場合)を得る巡回遅延ダイパーシティ技術について言及する。また、説明を簡単にするため、更なる情報データがマルチブレクサ1303に対して供給されないとする。図12に示されているように、当初のパイロットシーケンスは、1 FFT変換器 1 305 によって送信信号に変換される。この場合、送信信号(「時間領域信号」)は全ての信号経路において共通である。しかしながら、遅延素子1317は、第1の信号経路 1 309 によって供給される送信信号のコピーに対する特定の遅延を、第2の信号経路 1 315 により供給される送信信号のコピーに対してもたらす。また、以下

では、当初のパイロットシーケンスがベースパンド領域を占めるスペクトルを有すると仮 定する。遅延素子1317によってもたらされる巡回遅延が、例えば図14の実施形態に

50

10

20

30

30

40

50

関連して述べた巡回遅延に対応する場合、送信信号のシフトされたコピーのスペクトル表現は、 帯域通過スペクトル領域を占める。この場合、第1の信号経路 1509を介して供給
給される送信信号のスペクトル表現は、 ペースパンドスペクトル領域を占める。すなわらいま現は、 国方のスペクトル領域を占める。 第10 の選信号アンテナ151
3を介して送信信号 (第1のパイロットシーケンス)の (遅延されていない)コピーを第
1の通信チャネルを介して受信器へ送信し、かつ第2のアンテナを介して受信器へ送信した後において、受信信号に対して必要2のがイロットシーケンス)の 遅延されたコピーを第2の通信チャネルを介して受信器へ送信した後において、受信信号にクロットシーケンス)の
2位号される。本発明において、第2の送信アンテナから受信器へと延びる第2の全合といかでき、本外のチャネル転送機能は、受信信号のスペクトル表現のフィルタバージョンから評価することができ、スペクトル表現のフィルタパージョンは、帯域通過フィルタを使用して第1のアンテナ1513から受信器へと延びる第1の通、受信信号のスペクトル表して、評価するため、低級通過フィルタを使用して、受信信号のスペクトル表して、評価するため、低級通過フィルタを使用して、受信信号のスペクトル表現を打ていた。

[0056]

本発明において、別個の通信チャネルのチャネル転送機能は、各位相シフトシーケンス に関するサイド情報 (side information) が分かっている場合、あるいは、特にCDDの シナリオにおいては巡回遅延に関するサイド情報が分かっている場合に、本発明の帯域通 過フィルタリングにより検出して分離することができる。この情報は、更なる制御チャネ ルを介して受信器へ供給することができる。また、固定された巡回遅延ダイバーシティの シナリオが使用される場合には、適用される巡回遅延が推測的に知られる。

[0057]

本発明の概念の更なる利点は、 $CDD-OFDMシステムのための簡単なトランシーパ構造を維持することができ、それにより、<math>D_{\rm F}>1$ における図12および図13に示されている従来の送信器構造など受信器構造を使用できるという点である。そのような大きなパイロット間隔 $D_{\rm F}$ は、帯域解効率がよい頑強なチャネル評価システムにおいて、遠い速度で移動するユーザをサポートするために必要とされる。

[0058]

[0059]

本発明においては、そのコピーが遅延されるべきパイロットシーケンスが、CDD-OFDMのシナリオにおいてマルチキャリアシーケンスの周波数一時間変換から生じる場合であっても、簡単なCDD伝送構造を維持することができる。マルチキャリアシーケンスは、例えば、当初のシーケンスの一連の値をマルチキャリア変調スキームの複数の一連の網搬送波の全てのDr番目の開搬送波に対して割当てることによって、得ることができる。たがって、情報値を残りの副搬送波に対して割当てることができ、それにより、チャネルトラッキングのためのデータ送信およびパイロット送信を同時に行なっことができる。

30

40

50

(17)

。そのため、「時間領域」におけるパイロットシーケンスは、トレーニング部分および情報部分を含んでいる。

[0060]

実効的なCTFを得るため、MISO評価器は、全ての $\mu=\{1,\dots,N_T\}$ 送信 アンテナにおける全ての評価値(推定値) $H^c\mu^*$ (i/T)を個別に評価することができる。 巡回選延 $\delta^c(\mu^*)_{c,yc}$ がサイド情報として提供される場合には、測定される(実効的な) CTF H(i/T) を再構成(彼元)することができる。

[0061]

以下の図面を参照しながら本発明の更なる実施形態について詳細に説明する。

【発明を実施するための最良の形態】

[0062]

図1に示されている本発明のチャネル評価器は、入力および出力を有する時間 一周波数変換器101を備えており、時間 一周波数変換器101の出力は、帯域通過フィルタ103は出力105を有している。

[0063]

図1に示されているチャネル評価器は、時間一周波数変機器101の入力に供給される受信信号から、通信チャネルのチャネル転送機能を評価するようになっている。受信信号は、送信点から通信チャネルを介して受信点へと送信できるパイロットシーケンスを含んでいる。送信点は、例えば巡回遅延ダイバーシティ送信器の単一の信号経路に関連付けることができる。それに応じて、受信点は、本発明のチャネル評価器と共に通信受信器に関連がけるとができる。それに応じて、受信点は、本発明のチャネル評価器と共に通信受信器に関連付ける」とは、パイロットシーケンスのスペクトル表現が所定の中心周波数を有する帯域通過長いたり、しているというできる。この場合、所定の中心周波数が帯域通過機送周波数に対応することができる。

[0064]

図1に示されているように、受信信号は、時間一周波数整機器 101により、異なる信号に変換される。以下、この異なる信号を、受信信号のスペクトル表現と称する。時間一周波数変換器は、例えば、高速ワーリエ変換や離散高速ワーリエ変換等を行なうようになっているフーリエ変換器を備えている。また一方、時間一周波数変換器は、受信信号を「時間領域」から「周波数領域」へ変換する任意の変換、例えばラブラス変換等を行うことができる。

[0065]

時間 一周波数変換器 1 0 1 の出力には、受信信号のスペクトル表現が供給される。便宜 上、スペクトル表現は、周波数軸 f に関して図1に示されている。しかしながら、上述し たように、受信信号のスペクトル表現は、それ自体が1つのスペクトルを有する受信信号 の異なる表示である。受信信号がパイロットシーケンスの受信パージョンを含むため、受 信信号のスペクトル表現は、上述した帯域通過スペクトル領域を占める1つのスペクトル を有するパイロットシーケンスのスペクトル表現の受信パージョンを含んでいる、また、 パイロットシーケンスのスペクトル表現の受信パージョンは、パイロットシーケンスのス ペクトル表現とチャネル転送機能とを組み合わせることによってもたらされる。したがっ て、所定の中心周波数を有する帯域通過フィルタ103により受信信号のスペクトル表現 をフィルタリンヴすることによって生じるフィルタ処理された変換信号は、チャネル転送機能の評価(椎穿値)を含んでいる。

[0066]

図1には、帯域通過フィルタの特性が周波数に関して示されている。便宜上、周波数は f'で示されている。また、図1は、フィルタ処理された変換信号の特性および帯域通過 スペクトル領域を占めるフィルタ処理された変換信号のスペクトルをf'軸に対して示し ている。

[0067]

例えばパイロットシーケンスのスペクトル表現の振幅が1つの全体のシーケンスである

30

40

50

場合、さらに、他の送信信号の遅延コピーである1つの送信信号によってパイロットシーケンスが構成されている場合、フィルタ処理された変換信号は、巡回遅延ダイパーシティ 特性を含むチャネル転送機能の評価(推定値)である。更に、帯域通過フィルタは、帯域 通過特性に起因するチャネルノイズを抑制するようになっている。

[0068]

図2a、2b、2cは、異なる帯域通過スペクトル領域を占めるスペクトル表現を含む2つのパイロットシーケンスにおける本発明の概念を示している。これらのパイロットシケンスには対ける本発明の概念を示している。これらのパイロットシケンスは、例えば、1つのパイロットシケンスから生じることができ、あるいは、一般的には時間領域信号から生じ得る。この場合、パイロットシーケンスの第1のコピーは第1の遅延係数(delay factor) だけ遅延され、当初のパイロットシーケンスの第2のコピーはCD D 伝送方式で第2の遅続数だけ遅ざれる。したがって、第1および第2のパイロットシーケンスの受信パージョンの重畳を含む受信信号は、所定の中心周波数および更なる所定の中心周波数を右する帯域通過スペクトル領域(第1の帯域循域)が存在する1つのスペクトルを持つスペクトル表現を有している。すなわち、受信信号のスペクトル表現に、第1および第2のパイロットシーケンスのスペクトルに関連するスペクトル成分によっなスペクトルをおしている。

[0069]

第1の通信チャネルのチャネル転送機能の評価を得るため、例えば、所定の中心周波数を有する第1の帯域通過フィルタを使用することができる。それに応じて、第2の通信チャネルのチャネル転送機能の評価を得るため、更なる所定の中心周波数を有する更なる帯域通過フィルタを使用することができる。しかしながら、所定の中心周波数に関して及び状況により更なる所定の中心周波数に関して調整できる1つの帯域通過フィルタだけを使用して、受信信号のスペクトル表現をフィルタ処理することにより、帯域通過スペクトル領域および更なる帯域通過スペクトル領域を得ることができる。この場合、本発明のチャネル評価器は、それぞれのチャネル転送機能の所望の評価を得るために、帯域通過フィルタを調整して受信信号のスペクトル表現の適切なフィルタリングのためのその中心周波数及び状況によりその帯域幅を調整する手段を更に備えることができる。

[0070]

例えば、帯域通過フィルタは、セットのフィルタ係数がフィルタリングに適用されるデ ジタルフィルタである。この場合、帯域通過フィルタを調整する手段は、所定の中心周波 数に応じてセットのフィルタ係数を提供する手段を備えることができる。

[0071]

また、セットのフィルタ係数を提供する手段は、検出されるスペクトル領域にしたがっ てフィルタ係数を置き換えるため、所定の中心周波数に応じて或いは更なる所定の中心局 波数に応じてセットのフィルタ係数を計算するように動作するようになっている。例えば、 セットのフィルタ係数を提供する手段は、計算でき或いは予め記憶できる複数の所定の 中心周波数に応じて複数のセットのフィルタ係数を記憶するフィルタメモリを備えている

[0072]

バイロットシーケンスの受信パージョンを含む受信信号からチャネル転送機能を評価するためには、当初のシーケンスの値(パイロット)が収集されることが好ましい。本発明の時間一周被数変換器は、受信信号のスペクトル表現を得るために受信信号の時間一般放致変換パージョンの全てのD+番目の値を選択するセレクタを更に備えている。すなわち、受信信号のスペクトル表現は、選択された値を含むシーケンスである。例えば、当初のシーケンスが、例えば、相関係が無い一連の値などの特定の統計的特性を有するように更なるシーケンスとスクランブルジーケンスとを掛け合わせることによって得られる。この場合、本発明の時間一周波数変換器は、スクランブル解除シーケンスを受信信号のスペクトル表現として提供するために受信信号のスペクトル表現とスクランブルジーケンスを受信信号のスペクトル表現とスクランブルジーケンスを受信信号のスペクトル表現とスクランブルジーケンスの吸薬共使パージョンとを掛け合わせるための乗算

器を備えている。例えば、スクランブルシーケンスは、例えば1に等しい一定の振幅を有するが、各スクランブルシーケンス値に関連する異なる位相を有している。この更なる位相シフトは、スクランブルシーケンスの兵役パージョンを使用して受信器において補償することができる。また、乗算器は、受信信号のスペクトル表現と、逆係数を有するスクランブルシーケンスのパージョンとの乗算に相当する除算を行なうように動作する。

[0073]

また、受信信号のスペクトル表現は、セットのパラレル値とすることができる。フィルタリングを行なうため、時間一周波数変換器は、受信信号のスペクトル表現をセットのシリアル値として提供するパラレルーシリアル変換器を備えることが可能である。あるいは、パラレルーシリアル変換が帯域通過フィルタによって最初に行なわれてもよい。 【0074】

上述したように、マルチキャリア(多轍送波)送信器は、チャネル評価のためにパイロットグリッドを適用するように動作するようになっている。例えば、全てのD₁番目の副機送波(サブキャリア)だけがパイロット情報を含んでいる。この場合、チャネル転送機能の評価は、パイロット送信のための送信器で使用される全てのD 1番目の副機送波に関連する別々の周波数点でのみ得ることができる。チャネル情報を含んでいない副搬送波に関連する別波のの周波数点でのみ得ることができる。チャネル情報を含んでいない副搬送波に関連する別波のでチャネル転送機能の評価を得るため、本発明の帯域通過フィルタは、更に、フィルタ処理された変換信号(あるいは、受信信号のスペラトル表別)の隣り合う値回士の間で補間して、周波数補間された前記フィルタ処理された変換信号とフィルタ処理された変換信号として提供するように動作する。帯域通過フィルタは、例えば、周波数補間された値を提供するために多項式補間あるいはウィーナー補間を行なうように動作する。

[0075]

したがって、送信器は、全ての D_1 番目の時刻にバイロット情報を含む信号を送信する ように動作するようになっている。この場合、本発明の帯域通過フィルタは、第1の時刻 におけるフィルタ処理された変換信号の対応する値と第2の時刻における更なるフィルタ 処理された変換信号の値との間で補間して、時間補間された前記フィルタ処理された変換 信号をフィルタ処理された変換信号として得るように動作する。時間補間を行なうため、 本発明の帯域消過フィルタは上述した補間概念を使用することができる。

[0076]

時間補間および周波数補間を行なうため、本発明の帯域通過フィルタは、最初に時間補間された前記フィルタ処理された変換信号をフィルタ処理された変換信号として提供し、次のステップで周波数補間方式を時間補間された前記フィルタ処理された変換信号に対して適用してもよく、あるいは、その逆もまた同様である。本発明の更なる態様において、本発明の帯域通過フィルタは、時間補間および周波数補間を同時に行なうようになっている2次元フィルタであってもよい。

[0077]

本発明の更なる態様において、受信信号は、パイロットシーケンスと、更なる送信点から更なる通信チャネルを介して受信点へと送信できる更なるパイロットシーケンスとの重整を含んでいてもよい。ここで、更なるパイロットシーケンスは、更なるパイロットシーケンスのスペクトル表現が更なる中心周波数を有する更なるスペクトル領域を占めるように構成され、また、更なる中心周波数は所定の中心周波数と異なっている。この場合、本発明のチャネル評価器は、更なるフィルタ処理された変換信号を得で更なる通信チャネルの更なるチャネル転送機能の評価を得るために、受信信号のスペクトル表現をフィルタリングする更なる所定の中心周波数を有する更なるフィルタを更に備えていてもよい。【0078】

図2の実施形態に関連して説明したように、更なるスペクトル領域は、更なる帯域通過スペクトル領域とすることができる。この場合、更なるフィルタは、所定の中心周波数とは異なる更なる所定の中心周波数を有する更なる帯域通過フィルタである。

[0079]

50

10

20

30

また一方、更なるスペクトル領域がベースパンドスペクトル領域であってもよい。この ケースは、例えば、図12に示されているように、第1の信号経路1309が任意の選延 来子に結合されない巡回選延ダイバーシティ方式に対応する。

[0080]

この場合、更なるフィルタは、更なるチャネル転送機能の評価である更なる変換信号を 供給する低域通過フィルタ(LPF)である。低域通過フィルタリングは、帯域通過フィ ルタをゼロ中心周波数に調整することによって行なうことができるため、適切に調整され ると、本発明の帯域通過フィルタによって低域通過フィルタリング演算を行なうこともで きる。

[0081]

上述したように、本発明の概念は、異なる遅延が異なる位相シフトを引き起こすように することによって、複数のチャネル転送機能の評価を簡略化するために適用することがで きる。これは、それぞれの信号成分を検出および分離してそれぞれのチャネル転送機能を 評価するために利用できる。本発明の概念は、巡回遅延ダイバーシティシステムでのチャ ネル評価に完全に適しているが、複数の送信アンテナと例えば複数の受信アンテナのうち の1つの受信アンテナとを備えている巡回遅延ダイバーシティ方式を使用しない任意のM ISOシステムに対しても適用することができる。単なる一例として、送信器は、複数の 送信アンテナを使用して同じ送信信号を送信する空間ダイバーシティ送信器であってもよ い。本発明の手法は、上述した問題に関連する異なる通信チャネルを介した異なるパイロ ットシーケンスの送信ではなく、チャネル評価のために適用されてもよい。例えば、送信 器は、巡回(周期)的に遅延される(シフトされる)シーケンスが送信されるように巡回 遅延(巡回シフト)を一時的に導入することができる。しかしながら、本発明の評価方式 を使用して評価されたチャネル転送機能は、更なるアップコンバートまたはダウンコンバ ートを引き起こす位相シフトシーケンスを含んでいる。この影響は、それぞれのチャネル 転送機能の評価が結果として得られる位相シフトシーケンスの複素共役バージョンと掛け 合わされる際に補正することができ、それにより、変換効果が補償される。この演算は、 ダウンコンバートまたはアップコンパートに相当する。

[0082]

上記演算を行なうため、例えばデジタルフィルタである本発明の帯域通過フィルタは、 受信信号のスペクトル特性を帯域通過フィルタリングするためのセットの係数と、スペク トル表現のフィルタバージョンをベースパンドスペクトル領域ペダウンコンパートするための更なるセットの係数との重畳を含んでいてもよく、それにより、チャネル転送機能の 所望の評価であるフィルタ処理された変換信号を提供することができる。

[0083]

更なるスパクトル領域を占めるスパクトル表現を有する更なるパイロットシーケンスを 受信信号が含んでいる場合、本発明の帯域通過フィルタは、帯域通過フィルタリングとダ ウンコンパートとを同時に行なうための更なるセットの係数を含んでいてもよい。

[0084]

フィルタリング演算とダウンコンパート演算とを同時に行なう代わりに、本発明の帯域 通道フィルタは、受信信号のスペクトル表現を帯域通過フィルタリングするためだけに形 成することができる。この場合、本発明のチャネル評価器は、ペースパンドスペクトル領域においてチャネル転送機能の評価であるダンコンパート目号を得るために、帯域通過フィルタによって提供されたフィルタ処理された変換信号をペースパンドスペクトル領域へ ダウンコンパートするダウンコンパータを更に備えていてもよい。

[0085]

それに応じて、本発明のチャネル評価器は、上述した更なるフィルタ処理された変換信号を更なる帯域通過スペクトル領域から帯域通過領域へダウンコンパートして更なるダウンコンパート信号を得るための更なるダウンコンパータを更に備えていてもよい。この場合、更なるダウンコンパート信号は、更なるチャネル転送機能の更なる評価である。 【0086】

50

40

10

20

20

30

40

50

また一方、本発明のダウンコンバージョン方式は、ベースパンドスペクトル領域においてチャネル転送機能のチャネル評価を処理するために、本発明のチャネル評価を避過に 延ダイパーシティ送信システム内に組み込まれる際にも実行することができる。処理は、よりよい評価を得るために、評価エラーを減少させることと、パイロット間隔に関連する 更なるフェーズエラーを減少させることと、または、例えばウィーナー予測手法(Fiener prediction approach)を使用して予測フィルタリンを行なうこととを含んでいてもよい。次の処理ステップにおいて、チャネル転送機能の処理された評価は、元の関連するスペクトル領域へとアップコンパートされてもよい。そのようにするため、本発明のチャネル評価器は、アップコンパージョン演算を実行するアップコンパータを更に個えていてもよい。

[0087]

上述したように、巡回遅延ダイバーシティ送信方式に関連する実効的なチャネル転送機能は、チャネル転送機能の重畳を含んでいる。この場合、各チャネル転送機能の重畳を含んでいる。この場合、各チャネル転送機能は、関連する巡回遷起または同様に関連する巡回型はまたは同様に関連する影響を含んでいる。実効的なチャネル転送機能の評価を得るために、本発明のチャネル評価器は、実効的なチャネル転送機能の評価であるコンボジット変換信号(composite transformed signal)を得るためにフィルタ処理された変換号を加える加野器を更に個えていてもよい。より具体的には、全球明の加算器は、チャネル転送機能の評価と更なるチャネル転送機能の評価との重畳を含む実効的なチャネル転送機能の評価を得るためにフィルタ処理された変換信号と更なるフィッタ処理された変換信号と更なるフィンタ処理された変換信号と更なるアネル転送機能は、ベースパンドスペクトル領域または帯域通過スペクトル領域を占めてもよい転送機能は、ベースパンドスペクトル領域または帯域通過スペクトル領域を占めてもよい

[0088]

上述したように、チャネル転送機能の評価は誤りが含まれていてもよい。これは、例え は、当初のシーケンスの一連の値を複数の一連の副搬送波の全てのDェ番目の副搬送波に 対して割当てることにより得られるマルチキャリアシーケンスの周波数時間変換により イロットシーケンスが生じる場合である。そのため、チャネル転送機能の評価(帯域通過 スペクトル領域またはベースパンドスペクトル領域において)は、Dェに依存するフェー 位相)を引き起こす一定のフェーズターム(位相期間)である。フェーズエラーを減少さ せるため、本発明のチャネル評価器は、チャネル転送機能の評価のフェーズのウーを を引き起こす一定のフェーズターム(では、アェーズエラーを減少さ さる手段を更に備えていてもよい。例えば、フェーズエラーを補正する手段は、チャネル 転送機能の評価の係数とフェーズエラーを補償する複素シーケンスとを掛け合わせるよう になっている。この演算は、ペースパンドスペクトル領域を占める、或いは帯域通過スペ クトル領域を占めるチャルを送機能の評価に対して適用することができる。

[0089]

CDDのDFT (離散フーリエ変換)特性を利用する本発明により、図 12に示されているような送信ユニットの構造を保つことができ、一方、受信器はMISOチャネル評価ユニット (1150 channel estination unit) を依然として十分に利用することができる。すなわち、本発明の概念は、図 120 従来の 150 D 150 P D M 送信器を用いて仮想 150 バイロットグリッド (151 circle 1151 g rid) を確立している。用語「仮想 150 O バイロットグリッド (151 circle 1152 circle 1153 circle 1154 circle 1155 C 1157 C 1158 C 1158 C 1159 C 1158 C 1159 C 115

[0090]

本発明の概念は、巡回遅延がDFT演算によって位相シフトへ変換されるというDFT特性に基づいている。これは、受信器が送信アンテナに依存する受信信号の位相シフトを削定することにより、巡回遅延 $\delta'(\mu')_{cyt}$ が受信器に知られている場合に利用することができる。システムバラメータが適切に選択される場合には、アンテナに依存する巡回遅延

(22)

の演算により、位相シフトされたセットのパイロットシーケンスを形成することができる

[0091]

図 14 の実施形態を再び参照すると、 $\mathbf{r}^{(2)}_{\text{cyc}} = \mathbf{r}^{(2)}_{\text{cyc}} = \mathbf{r}/2$ の巡回シフトは、 $\mathbf{e}^{-1}\mathbf{r}^{1} = (-1)^{-1} = \{1,-1\}$ の位相シフトへと変換されるが、これは、等価な $\mathbf{s}^{-1}\mathbf{r}^{1} = (-1)^{-1} = \{1,-1\}$ の位相シフトへと変換されるが、これは、等価な $\mathbf{s}^{-1}\mathbf{r}^{-1} = \mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}$ ののでは、それにより、 $\mathbf{H}^{(1)}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}$ ののでは、それにより、 $\mathbf{H}^{(1)}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}\mathbf{r}^{-1}$

[0092]

$$\hat{H}([2i + 1] / T) = H^{(1)} - H^{(2)}$$

のCTFを評価する評価器、および 【数9】

$$\hat{H}(2i / T) = H^{(1)} + H^{(2)}$$

を評価する偶数の副搬送波のための等価な評価器が使用されている。

[0093]

本発明の概念を詳細に説明するため、以下では、 Q_0 個の非ゼロタップを有するタップ付き選延線(TDL)によってモデリングされる時系列周波数選択的フェーディングチャネル(tine-variant frequency selective fading channel)について考える。チャネルは、最大選延(最大遅延時間) $\tau_{sax}=Q\cdot T_{sp1}$ によって時間制限されると仮定する。送信アンテナ μ から与えられるチャネルインパルス応答(CIR)は以下のように規定される。

【数10】

$$h^{(\mu)}(t, \tau) = \sum_{q=1}^{Q_0} h_q^{(\mu)}(t) \cdot \delta(\tau - \tau_q^{(\mu)})$$

[0094]

ここで、 $\mathbf{h}^{(\mu)}_{\mathbf{q}}$ (t) および $\mathbf{r}^{(\mu)}_{\mathbf{q}}$ は、q番目のチャネルタップの複素振幅および遅延である。非ゼロタップの数は、一般に、チャネルの最大遅延以下であり、 \mathbf{Q}_0 $\leq \mathbf{Q}$ である。 \mathbf{Q}_0 個のチャネルタップおよび全てのアンテナが互いに関連していないと仮定する。チャネルタップ $\mathbf{h}^{(\mu)}_{\mathbf{q}}$ (t) はゼロ平均複素独立同一分布 (i.i.d.: independent

20

30

40

50

(23)

identically distributed) ガウスランダム変数である。車の動き(モバイル送信器またはモバイル受信器)に起因して、 $\mathbf{h}^{\prime}\mu^{\prime}_{\mathbf{q}}$ (\mathbf{t})は、ドップラー効果によって時間とともに変動する。 q 番目のチャネルタップ $\mathbf{h}^{\prime}\mu^{\prime}_{\mathbf{q}}$ (\mathbf{t})は、最大ドップラー周波数 $\mathbf{V}_{\mathbf{s},\mathbf{s}}$ によって帯域制限されるワイド・センス・ステーショナリ(W S S)ガウスプロセスである。一般的には、 $\mathbf{1}$ つのOFDMシンボルの間はチャネルインパルス応答(\mathbf{C} I R)がほぼ一定であり、それにより、表記簡略化のために、 $\mathbf{1}$ つのOFDMシンボル内の \mathbf{C} I R の時間依存性を低下させることができると仮定する。すなわち、

[20 1 1]

$$t \in [\ell T_{\text{sym}}, (\ell + 1)T_{\text{sym}}]$$

に関して

【数12】

$$h_{\alpha}^{(\mu)}(t) \approx h_{t,\alpha}^{(\mu)}(t)$$

とする。これは、厳密には時間とともに変化しないチャネルにおいてのみしか当てはまらないが、この仮定は殆どの場合に事実上正しいと判断され、良好なシステム設計によりOFDMシンボル持続時間を十分に短くしなければならない。

[0095]

上述したチャネル転送機能はC I R h $^{(}\mu$ $^{)}$ (t , τ) のフーリエ変換である。以下の時間 <math>t の式

【数13】

$$t = \ell T_{sym}$$

における結果および周波数 f = i / Tをサンプリングすると、OFDMシンボル1の副搬送波1におけるCTFは以下のようになる。

【数14】

$$H_{\ell,i}^{(\mu)} \; = \; H^{(\mu)}(\ell \, T_{\rm sym}, i \; / \; T) \; = \; \sum_{n=1}^{Q_0} \; h_{\ell,q}^{(\mu)} e^{-j2\pi \tau_q i \; / \; T}$$

[0096

ここで、 $T_{syn} = (N_{FFT} + N_{CI}) T_{spl}$ および $T = N_{FFT} T_{spl}$ は、ガードインターバルを伴う及び伴わないOFDMシンボル持続時間をそれぞれ表わしている。

[0097]

ガードインターパルがチャネルの最大運延よりも長い場合、すなわち、 $N_{c1} \ge Q$ ($Q \ge Q_0$ はチャネルタップの総数を示す)である場合には、OFDM復調後の受信器における直交性が維持され、OFDM復調後の受信信号が得られる。

[0098]

導入されたチャネルモデルは、多入力単出力システムにおいて導入されている。受信アンテナにおけるフェーディングが互いに関連していないと仮定すると、チャネル評価はアンテナにおいて別個にチャネル評価が行なわれるため、多入力多出力(MIMO)システムへの拡張が容易になる。

rnnaal

以下では、図12に示されているような巡回遅延ダイバーシティ(CDD)を使用する OFDMシステムを参照する。

[0100]

図12に示されているように、パラレルーシリアル変換(PS)後までは全ての送信アンテナにおいて共通の信号ストリームが存在する。すなわち、1つのIFFTだけが必要とされる。IFFT演算およびパラレルーシリアル変換後においては、データストリーム N_1 個のサブストリームに分割され(各送信アンテナに1つのサブストリーム)、以下のようにアンテナ依存性巡回選延(antenna dependent cyclic delay) $\delta^{\ell}\mu^{\circ}_{cyc}$ が挿入

30

40

される。

【数 1 5】

$$X_{\ell,n}^{(\mu)} = X_{\ell,(n-\delta_{-m}^{(\mu)}) \mod N_{mm}}$$

[0101]

通常、隣り合う送信アンテナ間の巡回遅延は以下のように定められる。

【数 1 6 】

$$\delta_{cyc}^{(\mu)} = (\mu - 1) \cdot \delta_{cyc}, \ 1 \le \mu \le N_T$$

[0102]

ここで、 $\delta^{(\mu)}_{cyc}$ は、 [0 , N_{FFT}/N_T] 範囲内の設計パラメータである。そのため、第1のアンテナによって送信された信号は遅延されない。すなわち、 [20+7] で

(24)

$$X_{t,n}^{(1)} = X_{t,n}$$

となる。

[0103]

IDFTによって

【数18】

 $X_{t,n}$

に関連付けされるOFDM変調前の信号

【数19】

 $X_{t,i}$

を考慮することは、有益である。これに対して、上述した巡回遅延信号 【数20】

. XX Z U

 $X_{\ell,n}^{(\mu)}$

OIDFTH.

【数21】

$$X_{t,j}$$

の位相シフトバージョンである。数学的に説明すると、送信アンテナμの時間領域信号(time donain signal)は、以下によって周波数領域送信信号 (frequency donain transmitted signal) に関連付けられる。

【数22】

$$\begin{split} x_{\ell,n}^{j,0} &= x_{\ell,(n-\beta_{opt}^{j,0}) \bmod N_{err}} \\ &= \frac{1}{\sqrt{N_{pgr}}} \sum_{l=0}^{N_{err}} \underbrace{X_{\ell,l} e^{j2\pi i (\mu - 1) \delta_{opt} / N_{err}} \cdot e^{j2\pi i n / N_{err}}}_{j',0} &= \frac{1}{\sqrt{N_{pgr}}} \sum_{l=0}^{N_{e-1}} X_{\ell,l}^{j,0} e^{j2\pi i n / N_{err}} \end{split}$$

【0104】 てこで、

40

[数 2 3]

 $X_{\ell,i}^{(\mu)}$

は、送信アンテナμの送信された周波数領域信号を表わしている。

【数24】

 $X_{\ell,i}^{(\mu)}$

が単に事実上存在しているだけであることに留意すべきであり、それは、OFDM変調後の時間遅延ではなくOFDM変調前に位相シフトを生じさせることによって得られる等価信号である。

(25)

[0105]

その後、サイクリックプレフィックス(CP)の形態を成すガードインターパル(GI)が加えられる。これはODFM変調において一般的なことである。その後、信号は、デジタルーアナログ変換され(D/A)、無線周波数(RF)搬送波周波数にアップコンパートされ、モバイル無線チャネルにわたって送信される。受信器においては、ベースパンドへのダウンコンパージョンおよびサンブリング後に、ガードインターパルが除去され、IFFT演算により信号が周波数領域すなわち副搬送波レベルへ変換される。OFDM後、2018年に、アンストンストンはは、光を乗びたれました。

11 F F 1 演具により信号か周放数順数すなわら調査込改レベルへ変換される。OFDM後 調後、パイロットシンボルは、逆多重化されるとともに、本発明のチャネル評価ユニット (チャネル評価票)へ供給される。

[0106]

受信された信号は、上述の方程式のうちの1つによって記載されるように、 N_T 側の信号からなる。そのため、以下が得られる。

【数25】

$$Y_{t,i} = \sum_{\mu=1}^{N_{t}} X_{t,i}^{(\mu)} H_{t,i}^{(\mu)} + N_{t,i}$$

$$= X_{t,i} \sum_{\mu=1}^{N_{t}} \frac{H_{t,i}^{(\mu)}}{H_{t,i}} e^{j2\pi i(\mu-1)\delta_{ov}/N_{HT}} + N_{t,i} = X_{t,i} H_{t,i} + N_{t,i}$$
30

[0107]

ててで、

【数26】

 $H_{\ell,i}$

は、CDD一OFDMシステムの結果として得られるCTFにおいて見出すことができる。このことは、

【数27】

CTF H,

を有する等価SISOシステムから生じる信号として受信信号が観察されることを意味している。CDDの効果は、チャネルが更に周波数選択的になるということである。チャネルコーディングが無ければ、改善を見ることができない。しかしながら、チャネルは入り口では、これでは、ない、それにより、エラーバーストが殆ど無くなり、チャネルコーディングが使用されれば有利である。

[0108]

以下では、CDD-OFDMにおいて結果として得られるSISOチャネルモデル、す

[0109]

タップ遅延線チャネルモデルを前提とすると、

【数28】

$$H_{r}$$

を以下のように定めることができる。

【数291

$$H_{\ell,i} = \sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} H_{\ell,i}^{(\mu)} e^{-j2\pi i [\mu-1]\delta_{epe}/N_{rrr}} = \sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} e^{-j2\pi i \cdot [\mu-1]\delta_{epe}/N_{rrr}} \sum_{q=1}^{Q_{\theta}} h_{\ell,q}^{(\mu)} e^{-j2\pi i \cdot r_{q}^{(\mu)}/T}$$
10

(26) なわち、受信器によって観測される結果のSISOチャネルについて検討する。

[0110]

結果として得られるCTFの位相項が伝搬遅延 $\tau^{(\mu)}$ 。および巡回遅延パラメータ δ_{cvc} によって決定されるのが分かる。δ ς ς ς が物理チャネル (physical channel) と無関係で あることに留意することは興味深い。この事実は、СDD-OFDMチャネル評価を更に 効率的にするために利用できる。

[0111]

結果として得られるCTFにしたがって、結果として得られるCIRを規定することが できる。これはCDD-OFDMシステムの等価SISOチャネルを表わしている。すな わち、以下のようになる。

【数301

$$h(t,\tau) = \sum_{\mu=1}^{N_T} h^{(\mu)}(t,\tau) = \sum_{\mu=1}^{N_T} \sum_{q=1}^{Q_0} h^{(\mu)}_q(t) \cdot \delta(\tau - \tau_q^{(\mu)} - [\mu - 1] \delta_{cyc} T_{qqt} / N_{FFT})$$

[0112]

結果として得られるCIRと送信アンテナ μ のCIRとを比較すると、全ての N_{π} 個の $CIR が Q_0 個の非ゼロタップを有すると仮定すると、結果として得られる <math>CIR$ は、 N_T Q。個の非ゼロタップからなる。このことから、Nr個の送信アンテナのCIRを適切に遅 延させることによりCDD-OFDMシステムを等価SISO-OFDMシステムへ変換 できるのが分かる。より周波数選択的なチャネルの生成は別として、チャネルの有効最大 遅延τ' gaxは、更に長くなり、以下によって上限が定められる。

$$\tau_{\text{max}}^{\text{r}} = \tau_{\text{max}} + (N_{\text{T}} - 1)\delta_{\text{cyc}}T_{\text{spl}}$$

[0113]

図3は、CDD-OFDMシステムの実効的なチャネルインパルス応答(h(t, τ) の実現値)を示している。図3に示されているように、実効的なチャネルインパルス応答 は、 N_{τ} 個のチャネルインパルス応答を含んでいる。この場合、 $N_{\tau}-1$ 個のチャネルイン パルス応答が最初の(第1の)チャネルインパルス応答に対して遅延される。

[0114]

チャネル評価器の設計においてチャネルの最大遅延は重大であるため、CDDによる拡 張子τ'ョスは無視できない。最も重要なことには、パイロットシンボル支援チャネル評 価 (PACE) が使用される場合、評価器は、τ',,,,によって決定されるサンプリング 定理を満たさなければならない。

[0.1.1.5]

以下では、チャネルの相関特性について説明する。

[0116]

30

40

上述したように、各タップおよび各送信・受信アンテナは互いに関連していない。ワイド・センス・ステーショナリ無相関ケータリング(WSS-US: wide sense stationar y uncorrelated catering) チャネルを想定すると、送信アンテナμの CIRの外相関関数 (outer correlation function) は以下のような一般的な形式である。

(27)

【数32】

$$E[h^{(\mu)}(\tau,t)h^{(\mu)*}(\tau+\Delta\tau,t+\Delta t)] = R_{\mu\mu}^{(\mu)}(\tau,\Delta t) \cdot \delta(\Delta\tau)$$

[0117]

q 番目のタップ遅延τ_ηの外相関関数は、以下のように積の形式で書き表すことができる。 【数 3 3 】

$$\begin{array}{ll} R_{hh}^{(\mu)}(\tau_q,\,\Delta t) \,=\, E[h_q^{(\mu)}(t)h_q^{(\mu)*}(t\,+\,\Delta t)\,]\,; & q\,=\,1,\,\cdots\,,\,Q_0 \\ \\ &=\, R_{hh}^{(\mu)}(\tau_q)\,\cdot\,R_{hh}^{\pi(\mu)}(\Delta t) \end{array}$$

これは、周波数方向での相関関係が時間方向での相関関係から独立していることを意味 している。チャネルの出力遅延プロファイル

【数34】

$$R_{hh}^{\prime(\mu)}(\tau_q) = \{E[\mid h_q^{(\mu)}(t) \mid^2] = \sigma_q^{(\mu)2} \}$$

 $(q = [Q_0])$ は、全ての位相が 1 となるように、すなわち【数 3 5】

$$\sum_{q=1}^{Q_0} \sigma_q^{(\mu)2} = 1$$

となるように正規化される。時間方向での相関関数 【数36】

$$R_{bb}^{\mu(\mu)}(\Delta t) = \{E[h_{a}^{(\mu)}(t) \cdot h_{a}^{(\mu)*}(t + \Delta t)]$$

は、全ての〇。個のタップにおいて同一であるとする。

[0118]

W. C. Jakes、Microwave Mobile Communications (ウィリー、ニューヨーク州、1974年)に示されているようなジェイクモデル(Jake's model)を想定すると、時間における相関関係はベッセル関数(Bessel function)によって表わされる。すなわち、

[
$$\overset{\circ}{\otimes}$$
 3 7]
 $R_{n,n}^{n(\mu)}(\Delta t) = J_0(2\pi \nu_{n,n}\Delta t)$

となる。ここで、 ν_{max} は最大ドップラー周波数であり、 J_0 (・) は第1種のゼロオーダベッセル関数 (zero order Bessel function) に相当する。

【① 1 1 9】 τ 変数における $R^{(}\mu^{)}_{hh}$ $(\tau$, Δ t) のフーリエ変換は以下の周波数相関関数をもたらす。

30

40

[# 3 8]

$$E[H^{(\mu)}(f,t)H^{(\mu)^*}(f+\Delta f,t+\Delta t)] \stackrel{\Delta}{=} R^{(\mu)}_{nn}(\Delta f,\Delta t) = R^{(\mu)}_{nn}(\Delta f)R^{\nu(\mu)}_{nn}(\Delta t)$$

[0120]

積の形式により、時間方向での相関関係は τ と無関係である。したがって、周波数領域において

(28)

【数39】

$$\Delta t = \Delta \ell \cdot T_{\text{curr}}$$

だけ離間したOFDMシンボル間の相関関係は、以下のように時間領域における場合と同じである。

【数40】

$$R_{HH}^{\sigma(\mu)}(\Delta\ell) \stackrel{\Delta}{=} R_{HH}^{\sigma(\mu)}(\Delta\ell + T_{sym}) \ = \ R_{hh}^{\sigma(\mu)}(\Delta\ell + T_{sym})$$

[0121]

 $\Delta f = \Delta i / T$ だけ離れた副撤送波間の周波数相関は以下のようになる。

【数41】

$$R_{BH}^{\prime(\mu)}[\Delta i] \stackrel{\Delta}{=} R_{BH}^{\prime(\mu)}(\Delta i / T) = \sum_{q=1}^{Q_q} \sigma_q^{\prime \mu | Q_q} \stackrel{-2\pi}{=} r_q^{\prime u | \Delta i / T}$$
 20

[0122]

CDDにおいて、結果として得られるCTFの周波数相関関数は、興味深く、 N_T 個の相関関数の総計である。また、各周波数相関関数は、対応する送信アンチナの巡回退延にしたがって位相シフトされる。したがって、結果として得られる周波数相関関数は以下の形態を成している。 【数42】

 $R'_{HH}[\Delta i] = \sum_{n=1}^{N_{\pi}} e^{-j2\pi\Delta i \cdot (\mu-1)\delta_{\text{cyc}} / N_{FFF}} \cdot R'^{(\mu)}_{HH}[\Delta i]$

[0 1 2 3]

以下では、OFDMにおけるパイロットシンボル支援チャネル評価の原理を扱う。

以下では、

パイロットシンボル支援チャネル評価 (PACE) においては、チャネルを評価するためにサイド情報として使用される既知のシンボル (パイロット) がデータストリームへと多重化される。パイロットシンボル支援チャネル評価について説明するには、パイロットのみを含む受信信号シーケンスのサブセット 【数43】

$$\{\widetilde{X}_{3,7}^{(\mu)}\} = \{X_{\ell,i}^{(\mu)}\}$$

[# 44]

 $\ell = \tilde{\ell}D$.

およで 50

[数 4 5]

$$i = \tilde{i}D_{\epsilon}$$

)

を規定することが便利である。そのため、パイロットシーケンスは、周波数方向においては D f 倍低い速度

(29)

【数46】

$$\tilde{i} = \lfloor i / D_f \rfloor$$

で、且つ時間方向においてはDt倍低い速度

【数47】

$$\tilde{\ell} = \lfloor \ell / D_t \rfloor$$

でそれぞれ送信される(一般的な決まりとして、以下では、パイロットシンボルを表わす 変数には~が付けられる)。また、パイロット

【数48】

$$\tilde{X}_{2.7}$$

は、一例として、

【数 4 9 】

$$\mid \widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{I}}\mid \ = \ 1$$

となるように PSK コンステレーション (PSK constellation) から選択される。

[0125]

OFDM復調後には、受信信号

【数50】

$$Y_{t,i}$$

が得られる。チャネル評価において、パイロット位置における受信信号は、以下のように 受信パイロットシーケンスを得るためにデータストリームから逆多重化される。 【数51】

$$\widetilde{Y}_{\tilde{t},\tilde{I}} \stackrel{\Delta}{=} \widetilde{X}_{\tilde{t},\tilde{I}} \widetilde{H}_{\tilde{t},+\tilde{I}} + \widetilde{N}_{\tilde{t},\tilde{I}} = X_{t,i} H_{t,+i} + N_{t,i} \qquad \text{with $\{\ell,i\} \in G$}$$

40

30

ここで、Gは、パイロットを含むOFDMフレームのサブセットである。

[0126]

図4 a、4 b、4 cは、パイロットグリッド構造の可能な実現形態を示している。図4 a に示されているように、パイロットグリッドを実現する1つの可能性は、パイロットの後に D_1 —1 個のデータシンボルが続くようなパイロットだけを含んでいる1つの〇FM シンボルを送信することである。この方式は、屋内環境で観察されるように、時間とともにほとんど変化しないチャネルにおいて適用することができる。この場合、周波数方向での補間は不要である。そのようなパイロットグト構造は、WLAN規格 HIPERLAN/2 および802、11 a において使用されている。

[0127]

(30)

図4 b に示されているように、パイロットグリッドを実現する他の可能性は、予約された副搬送波によりパイロットを連続的に送信することである。この方式は、移動性をサポートすることができるが、周波数方向での補間を必要とする。

[0128]

更に帯域幅効率がよい解決策は、図4 c に示されているように散在するパイロットグリッドを使用することである。そのようなパイロットグリッド構造は、周波数方向の間隔 D , のそれぞれによって特徴付けられる。

[0129]

PACEの考え方をマルチキャリアシステムへと拡張する場合、OFDMではフェーディング変動が時間および周波数において2次元であることを考慮に入れなければならない。2次元(2D)サンブリング定理を満たすことができる程度にパイロットの間隔が十分近い場合には、全データシーケンスにおける補間およびチャネル評価が可能である。したがって、パイロットに起因するオーパヘッドを減らすことができるが、時間および周波数における補間が必要となる。散在するパイロットグリッドは、例えば地上波デジタルTV財格DVB一工において使用されている。

[0130]

以下では、FIRフィルタリングによるOFDMチャネル評価の原理について説明する

[0131]

チャネル評価プロセスにおける第1のステップは、上述したスクランプルシーケンスに よって導入され得るパイロットシンポルの変調を除去することである。変調を除去した後 、以下のようにバイロット位置におけるCTFの最初の評価が行なわれる。

【数52】

$$\breve{H}_{\tilde{\ell},\tilde{i}} \ = \ \widetilde{X}_{\tilde{\ell},\tilde{i}}^{\star}\widetilde{Y}_{\tilde{\ell},\tilde{i}} \ = \ \widetilde{H}_{\tilde{\ell},\tilde{i}} \ + \ \widetilde{X}_{\tilde{\ell},\tilde{i}}^{\star}\widetilde{N}_{\tilde{\ell},\tilde{i}}$$

[0132]

ここで、

$$\widetilde{X}_{7,7}\widetilde{X}_{7,7}^{\star} = 1$$

であり.

【数54】

$$\tilde{X}_{\tilde{\ell},\tilde{i}}$$

は、送信器で使用されるスクランブルシーケンスを示している。その後、後述する2つの評価のうちの1つにより

【数 5 5 】

$$\breve{H}_{\widetilde{I},\widetilde{I}}$$

40

20

30

が処理される。

[0133]

一般的な屋内シナリオでは、チャネルが準静的であってもよい。すなわち、1つのOFDMフレーム内のチャネル変化を無視することができる。この場合、図4aに示されているように、フレームの始めにおいて、1つのOFDMトレーニングシンボルを送信するパイロットグリッドが送信されてもよい。チャネル評価器は、以下の復調されたパイロット【数56】

$$\check{H}_{\tilde{\ell},\tilde{I}}$$

を使用してチャネル評価を行なう。

30

[数57]

$$\hat{H}_{\ell,i} = \sum_{m=0}^{M_{\ell}-1} W'_{m} \cdot \widecheck{H}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}-m}$$

[0134]

ここで、 M_1 は、フィルタ次数、すなわち、FIRフィルタの係数W。'の数を示す。チャネル評価は、各副搬送波においてフレーム毎に1回行なわれる。これちの評価はフレーム全体において使用される。R. Nilsson、O. Edfors、M. Sandell、P. Borjessonによる「An Analysis of Two-Dimensional Pilot-Symbol Assisted Modulation for OFDM」(パーソナル無線通信に関するIEEE国際会議(ICPWC・97)の議事録、ムンパイ(ポンペイ)、インド、71ー74頁、1997年)、および、P. Hoher、S. Kaiser、P. Robertsonによる「Pilot-Symbol-Aided Channel Estimation in Time and Frequency」(IEEEグローバル遮隔通信会議(GLOBECOM・97)内の通信理論小会議(CTMC)の議事録、スップス・USA、90-96頁、1997年)には、PACEに関してDIN Aフィルタリングに基づく2次元(2D)フィルタリングアルゴリズムが記載されている。1つのOFDMフレームの散在パイロット(または、その一節)

(31)

【数58】

$$\{ \widecheck{H}_{\widetilde{\ell},\widetilde{I}} \}$$

を使用して、OFDMシンボル 1 の副撤送波 i のためのチャネル評価が得られる。 【数59】

$$\hat{H}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}} \ = \ \sum_{n=0}^{M_{\ell}-1} \sum_{m=0}^{M_{\ell}-1} W_{m,n}(\ell,\, \mathtt{i}) \, \cdot \, \widecheck{H}_{\widetilde{\ell}-n,\,\widetilde{i}-m}$$

【0135】 ここで、

【数601

$$W_{n,n}(\ell, i)$$

は、 M_1M_1 係数を有する 2 D FIRフィルタの係数を表わしている。一般に、1 つのフレーム内の各〇 FD M シンボルおよび各副搬送波 1 においては、別個のフィルタが必要とされる。しかしながら、そのような 2 次元評価器構造は、実際に実態するにはあまりにも複雑である。複雑性を減らすため、時間と周波数との相関関係の使用を分けることができる。ダブル 1 次元(2 × 1 D) PAC Eと称されるこの複合方式は、別個のウィーナーフィルタと時間方向のウィンフィルタと時間方向のウィーナーフィルタとを使用する。2 × 1 D PAC Eにおけるチャネル評価は以下のように表わすことができる

【数61】

$$\hat{H}_{\ell,i} = \sum_{n=0}^{M_{\ell}-1} W_{n}'' \sum_{m=0}^{M_{\ell}-1} W_{m}' \cdot \check{H}_{\ell-n,\tilde{i}-m}$$

[0136]

周波数方向および時間方向のフィルタを用いると、W' "およびW" "は、1次元評価器

20

30

(32)

である。 2 × 1 D PACEは、 2 次元相関関数を頼の形式で書き表すことができるという事実、 すなわち、 周波数および時間における相関関数が独立であるという事実によって 動機付けられる。

【0137】 FIRフィルタ

【数62】

$$W' = [W'_0, \dots, W'_{M_1-1}]^T$$

および 【数 6 3 】

「致りる」

 $W'' = [W''_{0}, \dots, W''_{M_*-1}]^T$

は、例えば低域補間フィルタ(low pass interpolation filter)、多項式補間フィルタ(polynonial interpolation あるいはウィーナー補間フィルタ(Wiener interpolation filter)として実施することができる。ウィーナー補間フィルタは、所望の応答日...」と 観測との間で、すなわち、受信パイロットシンボル間で、平均2乗誤差(MSE)を最小にする。このことは、チャネル統計館に関する知識が必要とされることを意味している。一方、低域補間フィルタおよび多項式補間は、チャネル統計値に関する任意の知識を前提としていない。

[0138]

なお、FIRフィルタリングは、チャネル評価を行なうための唯一の方法ではない。他の可能性は、受信されたパイロットシーケンスを変換領域へ変換することである。更なる処理が変換領域で行なわれてもよい。結果として得られる処理されたシーケンスは、その処理が変換領域で行なわれてもよい。若果として得られる処理されたシーケンスは、そ後、全体のOFDMシンボルの評価を行なうために、元の当初の領域へ変換される。変換は、時間-周波数変換、例えばフーリエ変換または特異値分解(<math>SVD)であってもよい

[0139]

いずれの場合でも、上述した全ての評価器は、本発明のチャネル評価方式内で本発明の フィルタ (帯域通過フィルタまたは低域通過フィルタ (LPF))として適用できる。 【0.1.4.0.】

散在するパイロットグリッドが使用される場合(図4 c 参照)、受信されたOFDMフレームは、周波数および時間のそれぞれにおいて D_{1} / T および D_{1} T v_{1} の速度をもって v_{2} 2 次元でサンプリングされる。信号を再構成(復元)するために、チャネルの最大遅延 v_{1} v_{2} 1 なび最大ドップラー周波数 v_{1} v_{2} によって決まる最大値 v_{2} v_{3} たなび v_{4} v_{5} v_{7} v_{7}

【数64】

$$\frac{D_{\ell}r_{\max}^{r}}{T} \leq 1 \quad \text{and} \quad \nu_{\max}T_{\text{sym}}D_{t} \leq \frac{1}{2}$$

[0141]

なお、CDD一OFDMは、時間方向のパイロット間隔 D_1 に対して影響を全く与えない。しかしながら、CDDは、チャネルの最大選鍾を効果的に延ばし、それにより、従来のSISOチャネル評価器が使用される場合には、密集したパイロット間隔 D_1 が必要になる。それを思い起こすことにより、CDD一OFDMシステムの最大実効遅延が

50

[# 6 5]

$$\tau'_{\text{max}} = \delta_{cyc} T_{spl} (N_{\tau} - 1) + \tau_{\text{max}}$$

になり、これは $\tau_{n,s}$ よりも数倍大きくなる場合がある。特に、 $\delta_{c,r}$ が大きくなる場合、 D_r は著しく小さくなる。このことは、より多くのバイロットが必要となり、それにより システムのスペクトル効率が低下することを意味している。

(33)

[0142]

【数 6 6 1

$$D_{\varepsilon} \leq \left| \frac{1}{\frac{N_{\tau} - 1}{N_{\tau}} + \frac{1}{5}} \right| = \begin{cases} 5, & N_{\tau} = 1 \\ 1, & N_{\tau} \geq 2 \end{cases}$$

[0143]

ここで、

 $\lfloor x \rfloor$

は、x以下の最も大きい整数である。そのため、遅延 $\delta_{\rm cyc}=N_{\rm JET}/N_{\rm T}$ を伴うС D D -O F D M が使用されている場合には、散在するパイロットグリッドを利用する従来の S I S O チャネル評価が不可能となる。D $_{\rm F}=1$ となるグリッドが選択される場合であっても、すなわち、図 4 a に示されているように 1 つのO F D M トレーニングシンボル全体が送信されるグリッドが選択される場合であっても、シングルアンテナの場合において 5 よりも大きいオーバーサンブリングファクタは、N $_{\rm T} \ge 2$ において約 1 . 4 まで減少され、それにより、チャネル評価エラーが増大する場合がある。

[0144]

以下では、従来のチャネル評価方式の本発明における改良について詳細に説明する。 C D D の D F T 特性を利用することにより、図 1 2 に示されているシンボル送信ユニットの 精造を保つことができる一方で、受信器は、上述したように巡回遅延に関する情報を利用 することができる。

[0145]

本発明は、好ましくは図12の従来のCDD一OFDM送信器と共に使用できる仮想MISOパイロットグリッドを更に提供する。これは、後述するいくつかの割約をシステムパラメータに課す。本発明の更なる態様においては、チャネル評価器の構造を更に簡略化することができる。しかしながら、これにより、 $\delta^{(\mu)}_{\rm cyc}=(\mu-1)$ T/N $_{\rm T}$ の巡回遅延が必要になる。

[0146]

以下では、CDD-OFDMにおいて仮想MISOパイロットグリッドを利用する本発明について説明する。

30

40

[0 1 4 7]

受信された CDD - OF DM信号における表記は、以下の 2 つの解釈を可能にする。 【 0 1 4 8 】

(34)

1. 受信信号

【数68】

$$Y_{t,i} = X_{t,i}H_{t,i} + N_{t,i}$$

は、上述した結果として得られるCTF(実効的なCTF)を有するSISO信号として 見なすことができる。周波数選択性の増大は、SISOチャネル評価器において問題とな ることが明らかになっている。これは、パイロットに起因するオーバヘッドが著しく増大 されるからである。

[0149]

2. 同じ受信信号が M I S O 信号と見なされてもよく、そのため、上述した送信 M I S O 信号

【数69】

 $X_{t,i}^{(\mu)}$

に関して

【数70】

$$Y_{\ell,i} = \sum_{\mu=1}^{N_7} X_{\ell,i}^{(\mu)} H_{\ell,i}^{(\mu)} + N_{\ell,i}$$

となる。M ISOチャネル評価において、本発明の手法は、全ての N_1 個の【数71】

CTF $H_{\ell,i}^{(\mu)}$

を評価することである。その結果、実効的な(結果として得られる) 【数72】

-

 $CTF H_{\ell,i}$

を例えば、重畳によって構成することができる。

【0150】 以下では、CDD-OFDMにおけるチャネル評価問題との関連で、後者の場合について検討する。巡回遅延パラメータ δ_{eye} および送信アンテナの数 N_T は、受信器において知られている。一般に、MISOシステムにおいては、受信器が重畳した信号を分離できるように、全ての送信アンテナ信号がそれ自体のパイロットを使用することが許容されている。

【数73】

$$\widetilde{Y}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}} \ = \ \widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}}\widetilde{H}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}} \ + \ \widetilde{N}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}} \ = \ \sum_{\mu=1}^{N_\tau} \widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}}^{(\mu)}\widetilde{H}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}}^{(\mu)} \ + \ \widetilde{N}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}}$$

[0151]

副搬送波

20

30

50

【数 7 4 】
$$i = \tilde{i}D_{\epsilon}$$

およびOFDMシンボル

【数75】

$$\ell = \tilde{\ell}D_{r}$$

にある C D D - O F D M パイロット 【数 7 6 】

 $\widetilde{X}_{7,7}^{(\mu)}$

は、以下のような形式を成している。

【数77】

$$\widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}}^{(\mu)} \ = \ \widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}} \mathrm{e}^{-j2\pi\widetilde{i}D_{I}\cdot(\mu-1)\delta_{\mathrm{cyn}}\,/\,N_{\mathrm{ret}}} \ = \ \widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}} \mathrm{e}^{-j\,\widetilde{i}\,\varphi(\mu)}$$

[0152]

ここで、 ψ (μ) = 2 π D $_{\rm f}$ (μ – 1) δ $_{\rm cyc}$ / N $_{\rm FF}$ は、パイロットシーケンス μ の 隣り合うパイロット間の位相増分を規定している。上記方程式に現れる位相項 [数 7 8]

(35)

 $e^{-j\tilde{i}\varphi(\mu)}$

は、上述した位相シフトシーケンスを規定している。

【数79】 ~~~

$$\widetilde{X}_{I,\widetilde{I}}^{(\mu)}$$

が、位相シフトされたパイロットシーケンスの形態を成すことによって、複数の送信アンテナを用いるOFDMのための限知のチャネル評価技術を、チャネル評価に適用することができる。複数の送信アンテを用いるOFDMにおけるチャネル評価方式は、 Y. Li、N. Seshadri、S. Ariyavisitakulによる「Channel Estimation for OFDM Systems with Transmitter Diversity in Mobile Wireless Channel」(IEEE Journal of Selected Areas on Communication、第17刊、461-470頁、1999年3月)に記載

されている。 【0153】

数学的に説明すると、復調されたパイロット

【数80】

$$\breve{H}_{2,7}$$

が使用される。周波数方向でチャネル評価を得るため、すなわち、パイロットシンボルを含む OFD Mシンボルを得るため、それぞれがパイロットシフトシーケンスを規定する特定のパイロットシフト e^{-1} e^{ℓ} μ^{ℓ} に適合させた N_{ℓ} 側の評価器 W^{ℓ} μ^{ℓ} \mathbf{e}^{ℓ} (本発明のフィルタ)は、送信アンテナ μ に関してチャネル評価を行なう必要がある。

30

40

[#/81]

$$\hat{H}_{\ell,l}^{(\mu)} = \sum_{\mathbf{m}=0}^{M_f-1} \hspace{-0.1cm} W_{\mathbf{m}}^{(\mu)} \cdot \widecheck{H}_{\widetilde{\ell},\widetilde{l}-\mathbf{m}} = \sum_{\mathbf{m}=0}^{M_f-1} \hspace{-0.1cm} W_{\mathbf{m}}^{(\mu)} \left\{ \sum_{\mu=1}^{N_F} \hspace{-0.1cm} H_{\widetilde{\ell},\widetilde{l}-\mathbf{m}}^{(\mu)} \cdot e^{-j\widetilde{l}\cdot \varphi(\mu)} + \widecheck{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{l}-\mathbf{m}}^{\star} \widecheck{N}_{\widetilde{\ell},\widetilde{l}-\mathbf{m}} \right\}$$

[0154]

その後、以下によって実効的な(結果として得られる)CTF 【数82】

$$\hat{H}_{i}$$
 ,

10

(36)

の評価が得られる。

【数83】

$$\hat{H}_{\ell,i} = \sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} \hat{H}_{\ell,i}^{(\mu)} \cdot e^{-ji\phi(\mu)/D_{\ell}}$$

[0155]

このケースは、本発明のベースパンドフィルタがフィルタリングとダウンコンパージョンとを同時に実行する本発明のシナリオに対応している。その後、上述したように D_1 の影響を補正することによって、チャネル転送機能のベースパンド表現の処理が行なわれる。同じステップでは、アップコンパージョンを行なうことができる。すなわち、処理されたチャネル転送機能には、関連する位相シフトシーケンスが掛け合わされる。

[0156]

評価器の複雑性は、1つの副撤送波毎に成される約 N_TM_T 個の掛け算にあり、その結果、匹敵するSISO評価器の複雑性の約 N_T 倍となる。これは、一般に互いに独立な N_T 個の信号を評価しなければならないという事実によって動機付けられる。上述したSISOチャネル評価器においては、散在するパイロットグリッドが使用される場合、 $2\times 1D$ PACEアルゴリズムを適用できる。

FACE/ルコリスムを適用できる。 【0157】

本発明の更なる態様においては、上記方程式を再整理することにより、以下が得られる

[数 8 4]

$$\hat{H}_{\ell,i} = \sum_{m=0}^{M_f-1} \check{H}_{7,7-m} \underbrace{\sum_{\mu=1}^{N_T} W_m^{(\mu)} \cdot e^{-ji\varphi(\mu)/D_f}}_{W}$$

[0158]

結果として得られる係数 【数85】

 $W_m = \sum_{\mu=1}^{N_T} W_m^{(\mu)} \cdot e^{-ji\varphi(\mu)/D_f}, \quad 0 \le m < M_f$

は、実効的なCTFを評価するのに十分である。なお、タスク(作業)は、個々の送信アンテナのCTF

30

40

50

(37)

【数861

 $\hat{H}_{II}^{(\mu)}$

ではなく 【数87】

 $\hat{H}_{\ell j}$

を評価することであり、2つの上記方程式を連続的に計算するのではなく、帯域通過フィルタ W_n の係数を予め計算して上記計算を行なうのが、より効率的である。

[0159]

上記簡略化は、フィルタW。を提供する帯域通過フィルタ($W^{(\mu)}$ 。) の線形結合に起因するものである。この簡略化に基づき、1つの副搬送波毎に N_1M_1 側の乗算ではなく M_1 側の乗算を行なうだけで済むため、受信器におけるチャネル評価器の複雑性を更に減らすことができる。この場合、結果は全く同じである。

[0160]

SISOチャネル評価器においては、散在するパイロットグリッドが使用される場合、 2次元アルゴリズムおよび2×1D PACEアルゴリズムを適用できる。

[0161]

MISO-OFDMチャネル評価器のパイロット問隔は以下によって境界が付けられる

【数88】

 $D_f N_T \tau_{\text{max}} / T \leq 1$

[0162]

バイロットシンボルに起因するオーパヘッドが送信アンテナの数に比例して増大するのが分かる。上記式によって境界付けられる最大パイロット制隔とSISの評価器とを比較すると、MISO評価器におけるパイロットシンボルに起因するオーパヘッドは、 $\delta_{\rm cyc}$ $T_{\rm spl}>\tau_{\rm sax}$ となる場合に小さくなる。すなわち、巡回遅延が大きい場合、MISOチャネル評価はパイロットオーパヘッドに関して更に効率的である。

[0163]

以下では、本発明の仮想MISOパイロットグリッドにおいて必要な条件について説明する。仮想MISOパイロットシーケンス

【数89】

 $\widetilde{X}_{\widetilde{I},\widetilde{I}}^{(\mu)}$

は、 $\delta_{\rm cyc}$ およびパイロット間隔 $D_{\rm f}$ によって決まる。そのため、 $\delta_{\rm cyc}$ および $D_{\rm f}$ の両方が 固定される場合には、 $N_{\rm f}$ 個の異なるチャネルを評価することができない場合がある。理由は、 $N_{\rm f}$ 個のチャネルを区別するために 各送信アンテナのチャネルが固有のパイロットシーケンスを必要とするからである。 すなわち、位相曖昧性 (phase ambiguity) を避け なければならない。数学的に説明すると、隣り合うパイロット

【数901

 $\widetilde{X}_{i}^{(\mu)}$

間の位相項 \emptyset (μ) が全ての $\mu = \{1, \ldots, N_T\}$ に関して異なっていなければならない。そのため、以下の条件が保たなければならない。

40

[# 9 1]

$$\varphi(\mu) \neq \varphi(m) + k2\pi$$
 for $\mu \neq m$; $\mu, m = \{1, \dots, N_*\}$; $k \in \mathbb{Z}$

ここで、kは任意の整数である。kに関して上記条件を解くとともに、v(・)に関する式を代入すると、以下のようになる。

(38)

【数 9 2 】

$$k \neq \frac{\delta_{\rm cyc} \cdot (\mu - m) \cdot D_f}{N_{\rm FFT}} \quad \text{for} \quad \mu \neq m; \quad \mu, m = \{1, \cdots, N_{\rm T}\}$$

[0164]

上記条件は、回避されるべきパイロットシンボルの位相曖昧性を定めている。これは、 6、およびり「の設計に対して制約を課す。所定の巡回遅延 8、こ。においては、パイロット 同隔 D、を任意に選択することができず、逆もまた同様である。

[0 1 6 5]

以下では、最適な位相シフトされたセットのパイロットシーケンスを提供するための十 分条件が得られる。評価器性能はパイロットシーケンス構成によって決まる。また、評価 器性能は、位相シフトされたパイロットシーケンス

【数93】

 $\widetilde{X}_{\widetilde{\ell},\widetilde{i}}^{(\mu)}$

の周期性が N_1 である場合に最適となる。このことは、 \star (μ) mod 2π が正確に N_1 個のコンステレーションポイント (constellation point) を有することを意味している。そのため、 N_1 個の最適な位相シフトされたセットのパイロットシーケンス $e^{-1}\theta^{1(n)}$ は、以下のように規定される。

数94.

$$\theta_i(n) = in \cdot \frac{2\pi}{N_\tau} = i \cdot \theta(n)$$
 with $n = \{0, \cdots, N_\tau - 1\}$

ここで、i は搬送波指数(subcarrier index)を示しており、 θ (n) = n 2 π / N $_{\rm T}$ は 2つの隣り合う割搬送波間の位相増分を示している。 θ $_{\rm T}$ (n) m o d 2 π = θ (n) の可能な実現値(realization)は、以下のN $_{\rm T}$ - P S K コンステレーションに対応する式によって与えられるN $_{\rm T}$ 個の別個の位相である。

【数951

$$P \stackrel{\Delta}{=} \left\{ 0, \frac{2\pi}{N_T}, 2 \cdot \frac{2\pi}{N_T}, \cdots, (N_T - 1) \cdot \frac{2\pi}{N_T} \right\}$$

[0166]

一般に、隣り合うパイロット間の位相増分 * (μ) を、単位円 θ (n) \in P (n = {0,..., N₁-1}) 内のN₁側の特殊な位相に対して一意にマッピングできる場合には、位相シフトされたパイロットシーケンスの最適なセットのための十分条件が得られる。これは、最適なパイロットグリッドを生じるD₁のための条件をもたらす。 【数96】

$$\varphi(\mu) = \theta(n) + k2\pi$$
 for $\mu = \{1, \dots, N_r\}$, $\theta(n) \in P$, $k \in Z$

30

40

ここで、kは任意の整数である。上記方程式は、 \mathfrak{p} (μ) および2 Π の倍数がセット P 内にあり、そのため、対応する表記が \mathfrak{p} (μ) mod 2π \in P であることを示している。なお、上記方程式は μ = 1 および n = 0 に関して常に満たされる。しかしながら、上記 η 程式は、全ての μ = $\{1,\dots,N_T\}$ に関して保たれなければならない。また、 \mathfrak{p} μ \in \mathbb{P} \mathbb

(39)

[0168]

 $\delta_{\rm cyc}$ および $D_{\rm f}$ における想定し得る値を特定するために、上記方程式を使用することができる。しかしながら、上述した値を得るための更に簡単な方法があり、これは、任意の整数 k に関して k ϕ (μ) を考慮することにより動機付けられ得る。また、上記方程式が満たされる場合には、k ϕ (μ) mod $2\pi \in P$ 、すなわち、 ϕ (μ) の倍数もPの範囲内にある。

[0169]

上記方程式の条件は、以下のように再公式化することができる。

【数 9 7]

$$\varphi(\mu) \stackrel{\Delta}{=} \frac{2\pi D_{\ell} \, \cdot (\mu - 1) \, \cdot \, \delta_{\rm cyc}}{N_{\rm FFT}} \, = \, \frac{2\pi k \, \cdot (\mu - 1)}{N_{\tau}} \quad \text{with} \quad k \stackrel{\Delta}{=} \frac{N_{\tau} D_{\ell} \delta_{\rm cyc}}{N_{\rm FFT}} \, \in \, Z$$

[0170]

パイロットの位相曖昧性を避けるためには、(k. N_{τ}) の最大公約数(G C D)が 1 よりも大きくないことが好ましい。これは、本発明にしたがって N_{τ} 個の最適な位相シフトされたパイロットシーケンスを提供するための十分条件に従う。 【数98】

$$GCD(k, N_T) = 1$$
 with $k = \frac{N_T D_t \delta_{cyc}}{N_{FFT}} \in Z$

[0171]

上記条件は、 δ_{cyc} が与えられれば、 D_{f} において可能な値を与える。 【数99】

$$D_{\rm f} = \frac{kN_{\rm FPT}}{N_{\rm T}\delta_{\rm cyc}} \quad \text{with} \quad {\it GCD}(k,\,N_{\rm T}) \, = \, 1$$

[0172]

本発明は、更なる態様において、最大巡回遅延を伴うCDD-OFDMのための簡略化されたチャネル評価における概念を提供する。

[0173]

以下では、巡回遅延が $\delta_{eye}=N_{FIT}/N_I$ に設定される。これは、全ての送信アンテナ間の相互遅延を最大にするという点で、想定し得る最大の巡回遅延である。上述したように、最大巡回遅延はCDD-OFDMにおいて最適な選択である。幸いにも、巡回遅延のこの選択は、チャネル評価器の複雑性を大いに簡略化できる。これは、CDDにおいて最も実用的な選択かもしれない $N_I=2$ 個の送信アンテナシステムにおいて特に当てはまる

[0 1 7 4]

以下では、実効的なチャネル転送機能(結果として得られるCTF)について考える。 これは以下のようになる。

40

[# 1 0 0]

$$H_{\ell,i} \; = \; \sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} H_{\ell,i}^{(\mu)} \mathrm{e}^{-j2\pi i \cdot (\mu-1) \, / \, N_{\tau}} \; = \; \sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} H_{\ell,i}^{(\mu)} \mathrm{e}^{-j \, i \, \varphi(\mu)}$$

[0175]

位相シフトシーケンスを規定する位相項 v, $(\mu) = i v$ $(\mu) = 2 \pi i \cdot (\mu - 1)$ /N·は、以下のようないくつかの興味深い特性を有する。

(40)

[0176]

1. v, (μ) の全ての想定し得る実現値は、セットPによって示されている単位円上 のN、個の特殊な点に対してマッピングすることができる。

[0177]

2. 位相 v, (μ) は、位相シフトされたパイロットシーケンスに相当する。位相シフ トされたパイロットシーケンスは、評価エラーを最小限に抑えるNェ個のセットの直交パ イロットシーケンスである。

[0178]

 周波数方向における相関関数 R' μμ 「Δ i] は以下のようになる。 【数101】

$$R'_{HH}[\Delta i] = \sum_{\mu=1}^{N_T} e^{-j 2\pi \Delta i \cdot (\mu-1)/N_T} \cdot R'^{(\mu)}_{HH}[\Delta i]$$
 20

[0179]

以下では、全てのN_T個のチャネルのパワーディレイプロファイル (power delay profi le) が同様であり、そのため、

【数102】

$$R_{HH}^{\prime(\mu)}[\Delta i] \approx R_{HH}^{\prime(m)}[\Delta i]$$

になるとする。その結果、

【数103】

 $R_{mr}^{\prime(\mu)}[\Delta i]$

を合計から引き出すことができ、また、

【数104】

$$\sum_{\mu=1}^{N_{\tau}} e^{-j \, 2 \, \pi \, \Delta i \cdot [\mu-1] \, / \, N_{\tau}} \ = \ 0$$

(Δ i = {1, N_r}) において、結果として得られる相関関数 【数105】

 $R'_{m}[\Delta i]$

は、N₇-1個の隣り合う副搬送波において相互に関連がなくなる。

[0180]

巡回遅延 $\delta_{ove} = N_{\text{FFT}} / N_{\text{T}}$ を代入すると、仮想 $M \mid S \mid O$ またはパイロットシーケンス を以下のように書き換えることができる。

30

40

[#106]

$$\widetilde{X}_{l,\tilde{l}}^{(\mu)} = \widetilde{X}_{\tilde{l},\tilde{l}} e^{-j2\pi\tilde{l}D_{l}\cdot(\mu-1)/N_{\tau}} = \widetilde{X}_{\tilde{l},\tilde{l}} e^{-j\tilde{l}\phi(\mu)} \quad \text{with } i = \tilde{i}D_{t}$$

[0181]

(41)

【数107】

$$\widetilde{X}_{2}^{(\mu)} = \widetilde{X}_{2} e^{-j2\pi i \cdot (\mu - 1)/n_{\tau}}$$

が、 $N_{\rm T}$ 個の位相シフトされたセットのパイロットシーケンスを構成していることを検証することができる。

[0182]

しかしながら、これは、 N_T 側の位相シフトされた最適なセットのパイロットシーケンスが得られる場合には、 D_T における唯一の解ではない。一般に、 $\delta_{cyc} = N_{IFII}/N_T$ を代入すると、パイロット関隔 D_T のための条件が得られる。

$$G C D (D_{\varepsilon}, N_{\tau}) = 1$$

上記の

【数108】

 $H_{\ell,i}$

に関する式及び D_F に関する制約を用いると、CDD-OFDMのためのチャネル評価を簡略化することができる。 $\delta_{eyc} = N_{FFT}/N_T$ に設定された巡回選延を用いると、 N_T 個の贈り合う副搬送波が N_T 個のセットにグループ化される。すなわち、複数のセットへのグループ化は、モジュロ海算 $m=1 mod N_F$ によって定められる。

【0184】 以下の、

【数109】

$$\begin{split} G_{\ell,n}^{(n)} & \stackrel{\Delta}{=} H_{\ell,n+nN_T} = \sum_{\mu=1}^{N_T} H_{\ell,n+nN_T}^{(\mu)} e^{-j2\pi \cdot (n+nN_T) \cdot (\mu-1) / N_T}, \qquad m \stackrel{\Delta}{=} i \mod N_T \\ & = \sum_{\mu=1}^{N_T} H_{\ell,n+nN_T}^{(\mu)} e^{-j2\pi \cdot m \cdot (\mu-1) / N_T} \qquad \qquad \Omega \stackrel{\Delta}{=} \left\lfloor \frac{i}{N_T} \right\rfloor \end{split}$$

によって規定されるOFDMシンボルIのセットmのn番目のエントリが定められる。ここで、各セットは、 N_c/N_T 個のエントリ

【数110】

$$\{G_{\ell,n}^{(m)}\}$$
 , $n~=~\{0,\,\cdots,\,N_c~/~N_{_{\rm T}}~-~1\}$

を含んでいる。なお、導かれるCDDの位相項はnとは無関係となる。これは、nに依存する任意の項が2 Π の倍数であり、よって無視できるからである。各セットは、同じ位相項 Ψ (m, μ) = 2 π m · (μ - 1) N_Tによって特定される。このとき、 Ψ (m, μ) をn番目のセット内のnに関して定数と見なすことができる。そのため、

[# 1 1 1 1

$$\{G_{t,n}^{(m)}\}$$
, $n = \{0, \dots, N_c / N_r - 1\}$

は、一定の位相項が乗じられる N_T CTFの重畳である。このことは、CDDによってもたらされる見せかけの周波数選択性が補償されたことを意味している。

[0185]

簡略化されたチャネル評価方式に関連する基本的な本発明の考え方は、各送信アンテナにおけるチャネル転送機能

【数112】

 $H_{t,i}^{(\mu)}$

を個別に評価せず、m番目のセット内にあるパイロットだけが使用されるように各セット に対して個別に

【数113】

 $G_{I,n}^{(m)}$

を評価することである。セットnにおける

【数114】

 $G_{t,n}^{(m)}$

の評価は、SISOチャネルを評価することに相当する。唯一の違いは、セットmに分類 されるパイロットだけが使用されるという点である。幸いにも、上記方程式が満たされる 場合、

【数115】

$$\widetilde{G}_{\ell,n}^{(n)}$$

30

10

20

によって示されるパイロットのサブセットは各セット内にある。 N_T 倍のセットが存在するため、実効的なパイロット間隔は $D_t^T=N_TD_T$ を増大させる。このことは、等価なSISOシステムと比べて N_T 倍多いパイロットが必要になることを事実上意味している。これは、真のMISO評価器の場合と同じパイロットオーパヘッドである。しかしながら、複雑度は、簡単なSISOチャネル評価器の場合と同じである。

[0186]

本発明の技術の最大パイロット間隔は、サンプリング定理に従っている。

本発明の投 【数116】

$$D_{f} \leq \frac{T}{N_{T} \max_{\theta} \{\mathbf{r}_{\theta \theta \lambda}^{(\theta)}\}}$$

$$40$$

[0187]

ここで、 $\max \mu \tau^{(\mu)}_{aax}$ は、 N_{τ} 個の重畳チャネル 【数 1 1 7 】

. . . .

 $G_{\ell,n}^{(m)}$

の最大遅延であり、個々の最大チャネル遅延の全体の最大値によって決定される。全ての

40

チャネルが同様の最大遅延

[20 1 1 8]

$$\tau_{\rm max} \approx \tau_{\rm max}^{(\mu)}$$

を有し、上記max演算が省かれてもよいと仮定する。従来のSISO評価器において必要とされるパイロット問隔と比べると、本発明の簡略化された評価器は、以下の場合に更に効率的である。

【数119】

$$au_{\max} < \delta_{cyc} T_{spl}$$

[0188]

上記の関係は、実際には、 $\delta_{cyc} = N_{FFI} / N_{T}$ において殆どの場合に得られる。これは、 CDDが低い N_{T} に対して最も実用的だからである。

[0189]

以下では、CDD-OFDMにおける本発明の簡略化されたチャネル評価器の実施について説明する。

[0190]

ー例として、周波数におけるパイロットが D_t 個の搬送波分だけ離間されたパイロットグリッドについて考える。パイロットを含む1つの副搬送波は、

【数120】

$$i = D_f \tilde{i}$$

によって定義される。ここで、

【数121】

$$\tilde{i} = \{0, \dots, \lfloor N_c / D_f \rfloor - 1\}$$

は、パイロットインデックス(pilot index)である。パイロット間隔において前記条件が保たれる場合には、全ての N_1 番目のパイロットが同じセットの中に入る。そのため、セットmにおけるパイロット位置は 250によって決定される。パイロットに関する 25 における定義を用いると、254を伴う 253として 252が得られる。 m番目のセットの評価においては、パイロット間隔 255を伴う上述した 1D、2Dまたは $2\times 1D$ SISOチャネル評価器をそれぞれ適用できる。

【0191】 本発明のチャネル評価器は以下のように動作する。

[0192]

最初に、パイロットシンボルの変調が除去される。セットmのn番目の復調されたパイロットは以下の形態を成している。

【数122】

$$\breve{G}_{\tilde{\ell},\tilde{n}}^{(m)} \ = \ \breve{H}_{\tilde{\ell},\tilde{n}N_{\tau}+m} \ = \ \widetilde{X}_{\tilde{\ell},\tilde{n}N_{\tau}+m}^{\star} \widetilde{Y}_{\tilde{\ell},\tilde{n}N_{\tau}+m}$$

[0193]

セット \mathbf{m} に属するシンボルのチャネル評価は、このセットに入るバイロットを使用する だけで行なわれる。これが従来の \mathbf{S} \mathbf{I} \mathbf{S} \mathbf{O} \mathbf{F} \mathbf{v} \mathbf{A} \mathbf{v} \mathbf{F} \mathbf{G} \mathbf{E} \mathbf{v} \mathbf{E} \mathbf{v} \mathbf{E} \mathbf{v} \mathbf{E} \mathbf{v} \mathbf{E} \mathbf{v} \mathbf{E} \mathbf{v} \mathbf

20

30

40

【数 1 2 3 1

$$\begin{split} \hat{G}_{t,n}^{(m)} &= \hat{H}_{t,m+nN_{T}} = \sum_{k=0}^{M_{T}-1} W_{k}' \cdot \tilde{G}_{t,\vec{n}-k}^{(m)} = \sum_{k=0}^{M_{T}-1} W_{k}' \cdot \tilde{H}_{t,(\vec{n}-k)N_{T}+m} \\ &= \sum_{k=0}^{M_{T}-1} W_{k}' \left\{ \sum_{\mu=1}^{M_{T}} H_{t,(\vec{n}-k)N_{T}+m}^{(\mu)} \mathrm{e}^{-j2\pi \, m \cdot (\mu-1) \, / \, N_{T}} \right. + \left. \eta_{\vec{k},(\vec{n}-k)N_{T}+m} \right] \end{split}$$

【0194】 ここで、 【数124】

 $\eta_{\tilde{\ell}_{\tilde{\ell}}(\tilde{s}-k)N_{\tilde{s}+m}} = \tilde{X}_{\tilde{\ell}_{\tilde{\ell}}(\tilde{s}-k)N_{\tilde{s}+m}}^{\star} \tilde{N}_{\tilde{\ell}_{\tilde{\ell}}(\tilde{s}-k)N_{\tilde{s}+m}}$

は、AWGN (average white Gaussian noise: 平均ホワイトガウスノイズ) 項である。 2 D および 2 × 1 D チャネル評価方式への拡張は容易である。 『 0 1 9 5 2

(44)

1D評価器のための本発明のアルゴリズムの計算の複雑さは、副搬送波1つ当たり M_1 個の乗算である。これは後来の S I S O 評価器の場合と同じである。上述したM I S O 評価器は、 N_1 倍高い複雑さを有している。本発明の評価器の性能は、選択された評価器およびチャネル特性によって決まる。しかしながら、全ての N_1 側のチャネルの出力遅延プロファイルが同様である場合に N_1 側の瞬り合う副敷送波が上述したように相互に関連しなくなり、それがセットのグループ化に対応することに留意しなければならない。そのため、隣り合うセットに属するパイロットが互いに何ら関連しないために無視される場合には、何も失われない。この場合、本発明の評価器は、著しく低い計算コストでM I S O 評価器の性能に近づく。 $\{0$ 1 9 6 $\}$

以下では、単なる一例として、 $N_T=2$ 個の送信アンテナを用いるCDD-OFDMシステムについて考える。このシステムは、上述したように、CDD-OFDMにおける好ましいシステム設定である。この場合、以下の簡略化が得られる。 【数125】

$$G_{\ell,n}^{(m)} \stackrel{\triangle}{=} H_{\ell,m+2n} = H_{\ell,m+2n}^{(1)} + H_{\ell,m+2n}^{(2)} (-1)^m, \quad m = i \mod 2 \in \{0,1\}$$

[0197]

アンテナ $\mu=1$ のCTFは位相歪みを有していないが、アンテナ $\mu=2$ のCTFは1と-1との間で振動するのが分かる。偶数および奇数の副撤送波においては、以下が得られる。

【数126】

$$G_{\ell,n}^{(0)} = H_{\ell,2n}^{(1)} + H_{\ell,2n}^{(2)}, \quad m = 0$$

【数127】

$$G_{\ell,n}^{(1)} = H_{\ell,2n+1}^{(1)} - H_{\ell,2n+1}^{(2)}, m = 1$$

[0198]

すなわち、簡略化されたチャネル評価方式は、実効的なチャネル転送機能の評価を直接

30

40

50

提供する。

[0199]

奇数のパイロット開隔が必要とされることが好ましい。これは、この場合、 $\{D_{e}, 2\}$ の最大公約数が1 になるからである。このとき、セットm=0 に属する1 つのパイロットの後に、セットm=1 に属するパイロットが続く。

[0200]

図5は、2つの送信アンテナを有するCDD-OFDMにおける本発明のパイロットグリッド構造を示している。

[0201]

図5に示されているように、2つの一連のバイロットは、偶数および奇数の副搬送波を それぞれ占めている。偶数および奇数の副搬送波によるチャネル転送機能を評価するため、 偶数および奇数の副搬送波 ににそれぞれ位間するバイロットだけを使用する。

[0202]

以下では、最大巡回遅延を伴うCDD-OFDMのチャネル評価におけるいくつかの本 登明の改良について説明する。

[0203]

巡回選延バラメータ δ_{eye} が任意に選択されなければならない場合には、パイロット問際に対していくつかの制約が課される。例えば、 $\delta_{eye} = N_{FFI}/N_T$ および $N_T = 2$ においては、パイロット間隔日、が奇数でなければならない。

[0204]

しかしながら、これらの制約は、結果として得られるシステムの自由度を制限する。本発明は、更に、 $D_{\rm f}$ の要件を緩和するための概念を提供している。

[0205]

以下では、単なる一例として、266を伴う上述したシステムについて考える。パイロットグリッドのためのオフセットパラメータを課すことにより、任意の D_1 に対応することができる。この手法においては、 $N_7=2$ 個の送信アンテナの例における図6に示されているように、最初のパイロットの開始を奇数 D_0 だけシフトすることにより、 D_1 が偶数であってもチャネルを評価することができる。

[0206]

時として、パイロットグリッドの開始を D_0 分だけシフトすることが望ましくない場合もある。そのような場合には、本発明の更なる態様にしたがって送信器を僅かに変更することができる。

[0207]

図 7 は、偶数のパイロット 間隔 D_f に対応できる本発明の C D D O F D M 送信器のプロック図を示している。

[0208]

図7の本発明のCDD-OFDM送信器は、マルチプレクサ703に結合されたパイロット生成器701を備えている。マルチプレクサ703は、データシーケンスを受けるための1つの入力と、1FFT変換器705に結合された複数の出力とを有する。IFFT変換器705は、パラレルーシリアル変換器707(P/S)に結合された複数の出力を有いている。パラレルーシリアル変換器707の出力によって決定される信号経路は、第1の信号経路709と第2の信号経路711とに分けられる。

[0209]

第1の信号経路709は、第1の送信アンテナ715に結合された1つの出力を有するガード挿入ブロック713に結合されている。

[0210]

第2の信号経路711は、乗算器717の入力に結合されている。乗算器717は、更なる入力719と、遅延素子721に結合された1つの出力とを有する。遅延素子721 は、ガード挿入ブロック723を介して第2の送信アンテナ725に結合されている。 【0211】

30

40

50

図7に示されている本発明の送信器は、乗算器717の更なる入力719に対して与えられるアンテナに依存する複素定数 $\alpha'(\mu')$ $_1$ との乗算により、図12に示されている C D D $_1$ O D D M 送信器とは見なっている。本発明において、アンテナ依存複素定数(antenn a dependent complex constant) は、全ての D_{τ} 側の O F D M シンボルを 1 回変更する。最大巡回選延 $\delta_{\tau y c} = N_{\tau x t}/N_{\tau}$ において、この複素定数に関して可能な値は、【数128日

(46)

$$\alpha_{\star}^{(\mu)} = e^{-j2\pi(\mu-1)/N_{\tau}[1/D_{t}]}$$

である。例えば N $_{7}=2$ および偶数 D $_{7}$ を用いると、アンテナ依存定数は、第 1 のアンテナ 7 1 5 に関して [数 1 2 9]

$$\alpha_{1}^{(1)} = 1$$

に設定され、第2のアンテナ725に関して 【数130】

$$\alpha_{i}^{(2)} = (-1)^{|1/D_{i}|} = \{\pm 1\}$$

に設定されてもよい。

[0212]

受信信号に対する影響は、偶数 D_f を伴う本発明のパイロットグリッド構造を示している図 8 に明示されている。

[0213]

本発明において、偶数および奇数のセットは、 D_{τ} 個のOFDMシンボル毎に副搬送波1つ分だけシフトされる。これは、パイロットの D_{0} 分のシフトと同じ効果を効果的に有する。なお、 $\alpha^{(\mu)}_{1}$ は、 D_{τ} 個のOFDMシンボルにおいて定数である。また、2つの送信アンテナにおいて、 $\alpha^{(2)}_{1}$ は、第2のアンテナによる入力シーケンスだけを無効にする。このことは、入力シーケンス値の符号が変えられることを意味している。

[0214]

本発明においては、送信器におけるアンテナに依存する $\alpha^{(\mu)}$ 」との乗算と、パイロットオフセット D_0 と、ほぼ任意の規則的なパイロットグリッドとに対応することができる

[0215]

また、本発明は、チャネル評価のために当初の1つのパイロットシーケンスから N_7 個のパイロットシーケンスを供給する装置を提供する。この場合、各パイロットシーケンスは、 N_7 個の送信点のうちの1つの対応する送信点により送信されなければならない。

[0216]

更に、本発明は、上述したように 1つの当初のパイロットシーケンスから N_{τ} 個のパイロットシーケンスを生成する装置を提供する。 N_{τ} 個のパイロットシーケンスは N_{τ} 個の送信点によって送信されなければならない。この場合、 N_{τ} 例のパイロットシーケンスのうちの μ 番目のパイロットシーケンスは、 N_{τ} 例の送信点のうちの μ 番目の送信点によって 災信されなければならない。

[0217]

図9は、N₋個のパイロットシーケンスを生成する本発明の装置のプロック図を示している。この装置は、第1の入力903と第2の入力905とを有する割当器901を備えている。割当器901は、周波数 - 時間変換器907に結合された複数の出力を有している。周波数 - 時間変換器907は、周波数 - 時間変換器907によって供給される変換されたシーケンスのμ番目のコピーを供給するための手段909に結合された1つの出力を有している。μ番目のコピーを供給するための手段909に開変換器907の出力になって

30

40

50

て規定される信号経路を複数の信号経路に分けるように動作する。この場合、図9においては、単なる例として、1番目の信号経路911とμ番目の信号経路913とが描かれている。μ番目の信号経路913は、1つの出力を有する循環的に遅延させる手段915(遅延素子)に結合されている。

[0218]

図9に示されている装置は、第2の入力905によって供給される情報信号と、第1の人力903によって供給される当初のパイロットシーケンスとを遷回遅延ダイパーシティ方式にしたがって処理するように動作する。この場合、両方のシーケンスが図9に示されている。単なる一例として、図9では、 $D_{\rm f}=3$ のケースについて考える。図9に示されているように、当初のパイロットシーケンスのその後の値は全ての $D_{\rm f}$ 春日の副瀬送波に対しているように、当初のパイロットシーケンスの一理の値は、 ${\rm M9}$ 別当でられる。この場合、情報シーケンスの一理の値は、 ${\rm M9}$ 別の副瀬送波に対して割当でられる。すなわち、本発明の割当器901 は多重化減草を行なう。図9に示されているように、割当でられたシーケンスは、割当器901 の複数の出力を介して供給される。時間一周波数変換および任意のパラレルーシリアル変換後、変換されたシーケンスの複数のコピーが供給される。時間一周波数変換および任意のパラレルーシリアル変換後、変換されたシーケンスの複数のコピーが供給される。

[0219]

なお、 \mathbf{Z} 9 に示されている本発明の装置は、当初のパイロットシーケンスのその後の値だけを割当てるように動作可能である。この場合、 $\mathbf{D}_1 = 1$ である。

[0220]

図9に示されているように、変換シーケンス(converted sequence)は、全ての N_{τ} 個のパイロットシーケンスに共通のものである。すなわち、本発明の設置は、例えば単一のプリエ変換器、例えば単一の『FFT変換を行なうように動作する『FFT変換器を付出して、1つの当初のパイロットシーケンスから複数のパイロットシーケンスを供給するように動作する。例えば、μ番目のコピーを供給するように動作する。例えば、μ番目のコピーを供給するように動作する。単なる一例として、μ番目のコピーを供給するように動作する。単なる一例として、μ番目のコピーを供給する手段909は、 N_{τ} 個のパイロットシーケンスのうちの最初のパイロットシーケンスとして、変換シーケンスの 1番目のコピーの変換シーケンスを供給するとともに、μ番目のパイロットシーケンスを供給するために使用される変換シーケンスのμ番目のコピーを供給するように動作する。

[0221]

図9に示されているように、 N_T 個のパイロットシーケンスは、同じ当初のパイロットシーケンスに基づいており、すなわち、同じ変換シーケンスから得られる。パイロットシーケンスの受信パージョンを受信器において分離できるように同じ変換シーケンスからパイロットシーケンスを供給するため、変換シーケンスのコピーは、上述したように結果として得られるパイロットシーケンスのスペクトル領域が重なり合わないように、 μ 器目のポイロットシーケンスのスペクトル領域が重なり合わないように、 μ 器目のポイロットシーケンスのスペクトル表現が背域通過スペクトル領域を占めるとともに、1のパイロットシーケンスのスペクトル表現が「大変リーン・カンスのスペクトル表現が「大変リーン・カンスのスペクトル表現が「大変リーン・カンスのスペクトル表現が「スペンドスペクトル領域または、更なるでは通過質域を占める。上述したように、この特性は本発明のチャネル評価器によって利用な帯域通過フィルタを使用してチャネル評価を得てもよい。

[0222]

分離可能なトレーニングシーケンスを供給するため、本発明は所定の巡回選延を適用している。随意的に、異なるパイロット開陽 D_r を使用することができる。より具体的には、巡回的に選延させる本発明の手段915は、 D_r によって決まる選延値分だけ変換シーケンスの μ 番目のコピーを巡回的に遅延させるようになっており、あるいは、割当器は、巡回選延値によって決まるパイロット開陽を使用するようになっている。すなわち、 D_r は遅延係数(delay factor)によって決まる。

[0223]

本発明において、遅延係数または D 。は、例えば μ 番目のパイロットシーケンスのスペ

20

40

50

(48) クトル表現が位相シフトシーケンス。 例えば + 1. - 1 等によって乗じられるように選択 され、これにより、上述したアップコンバージョン効果がもたらされる。

[0224]

より具体的には、巡回的に遅延させる手段915は、μ番目のパイロットシーケンスを 得るために、以下の方程式から得ることができる遅延係数分だけ変換シーケンスのμ番目 のコピーを循環的に遅延させるようになっている。

【数131】

$$\delta_{cw}^{(\mu)} = N_{\mu\nu\tau} \varphi(\mu) / 2\pi D_f(\mu - 1)$$

[0225]

この場合、

【数132】

$$\varphi(\mu) \bmod 2\pi \ \in \left\{0, \frac{2\pi}{N_{\scriptscriptstyle T}} \text{ , } 2 \cdot \frac{2\pi}{N_{\scriptscriptstyle T}} \text{ , } \cdots \text{ , } (N_{\scriptscriptstyle T} - 1) \cdot \frac{2\pi}{N_{\scriptscriptstyle T}}\right\}$$

であり、あるいは、本発明の割当器901は、当初のパイロットシーケンスのその後の値 を全てのD。番目の副搬送波に対して割当てるようになっている。この場合、D。は以下の 方程式から得られる。

【数133】

$$D_f = \frac{kN_{FFT}}{N_T \delta_{cuc}}$$

[0226]

ここで、kは、最大公約数GCDが以下のようになるように選択される。

 $G C D (k, N_T) = 1$

[0227]

例えば、遅延係数が固定される。この場合、本発明の割当器901は、結果としてμ番 目のパイロットシーケンスのスペクトル表現が、例えば帯域涌渦スペクトル領域へアップ コンバートされるようにDeを選択するように動作する。

[0228]

D₀が固定される場合、巡回的に遅延させるための本発明の手段915は、単なる一例 として μ 番目のパイロットシーケンスのスペクトル表現が上述した帯域通過スペクトル領 域を占めるように変換シーケンスのμ番目のコピーを遅延させるように動作する。

[0229]

本発明の更なる態様においては、本発明の割当器901と循環的に遅延させる本発明の 手段915とが互いに協働してもよい。より具体的には、割当器901および循環的に遅 延させる本発明の手段915は、D+に関して可能な値と巡回遅延に関して可能な値とが 制限される場合に対しても、所望の効果がもたらされるようにD。と遅延値とを調整して もよい。

[0230]

再び図6の実施形態を参照すると、上述した問題に関連して、Doは偶数であってもよ い。偶数の番号が付けられた副搬送波と奇数の番号が付けられた副搬送波との両方を網羅 するため、本発明の割当器901は、当初のパイロットシーケンスのその後の値を、パイ ロットが送信される時刻に、例えば奇数の番号が付けられた副搬送波から始まる全てのD 『番目の副搬送波に対して割当てるとともに、当初のパイロットシーケンスのその後の値 を、パイロットの更なる送信がなされるその後の時刻に、偶数の番号が付けられた副搬送 波から始まる全てのD。番目の副搬送波に対して割当てるようにすることが可能であり、

40

50

(49) あるいは、その逆もまた同様である。すなわち、本発明の割当器901は、ナンバリング シフトを導入し、それにより、パイロットが、異なる時刻において、偶数および奇数の副 搬送波に対して割当てられるようにしている。

[0231]

再び図7の実施形態を参照すると、 u 番目のコピーを供給する手段909は、乗算コピ ー を 変換 シーケンスの u 番目のコピーとして供給するために 変換シーケンスの u 番目のコ ピーに乗率 (multiplying factor) を掛け合わせる乗算器717を備えることができる。 上述したように、乗率は、アンテナに依存していてもよく、すなわち、例えばμ番目のコ ピーに関連するナンバリングインデックス (numbering index) に依存していてもよい。 例えば、ナンバリングインデックスは、μに等しくてもよい。つなり、上述したように図 8に示されている影響がもたらされる。より具体的には、乗算器は、1番目の時刻に送信 されるμ番目のパイロットシーケンスを得るための変換シーケンスのμ番目のコピーに以 下の乗率を乗じるように動作する。

【数134】

$$\alpha_{r}^{(\mu)} = e^{-j2\pi(\mu-1)/N_{r}[1/D_{\epsilon}]}$$

[0232]

ここで、D,は1番目の時刻と(1+1)番目の時刻との間の時間間隔を示している。 [0233]

なお、(巡回)遅延素子915は、巡回シフト素子でもよいことに留意すべきである。 そのため、遅延素子915(シフト素子)は、μ番目のコピーを変換シーケンスに対して 上記係数分だけ巡回的にシフトするように動作する。また、μ番目のコピーを供給する手 段909は、N₁個のコピーを関連する信号経路に対して供給するために、変換シーケン スのN。個のコピーを供給するコピー器を備えることができる。

[0234]

本発明の方法の特定の実施要件に応じて、本発明の方法はハードウェアまたはソフトウ ェアにおいて実施することができる。本発明が実行されるように、プログラム可能なコン ピュータシステムと協働できるデジタル記憶媒体、特に電気的に読み取り可能な制御信号 が記憶されたディスクまたはCDを使用して実施することができる。したがって、一般に 、本発明は、プログラムコードが機械読取可能なキャリアに記憶されたコンピュータプロ グラム製品である。この場合、プログラムコードは、コンピュータプログラム製品がコン ピュータ上で実行する際に本発明の方法を実施するようになっている。すなわち、本発明 の方法は、コンピュータプログラムであって、当該コンピュータプログラムがコンピュー タ上で実行する際に本発明の方法を実施するプログラムコードを有するコンピュータプロ グラムである。

【図面の簡単な説明】

[0235]

【図1】チャネル転送機能を評価するための本発明の第1の実施形態に係るチャネル評価 器のブロック図を示している。

【図2】図2a、2b、2cは本発明の概念を明らかにしている。

【図3】 CDD-OFDMシステムにおける実効的なチャネル入力応答を示している。

【図4】図4a、4b、4cはパイロットグリッド構造を示している。

【図5】パイロットグリッド構造を示している。

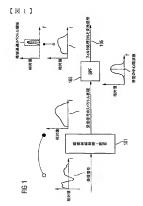
【図6】パイロットグリッド構造を示している。

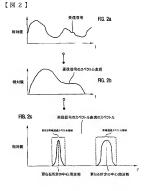
【図7】本発明の第1の実施形態に係る改良されたCDD-OFDM送信器のブロック図 を示している。

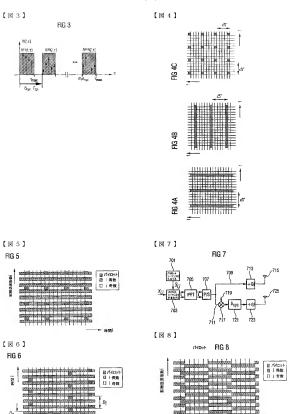
【図9】パイロットシーケンスを提供するための本発明に係る装置のプロック図を示して いる。

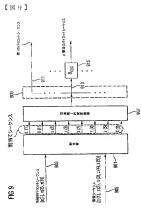
【図10】OFDM変調器およびOFDM復調器のブロック図を示している。

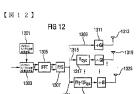
- 【図11】MISO-OFDMシステムのブロック図を示している。
- 【図12】CDD-OFDM送信器のプロック図を示している。
- 【図13】OFDM受信器のブロック図を示している。
- 【図14】 CDDのシナリオにおける実効的なチャネル転送機能の大きさを示している。
- 【図15】各アンテナに個別のパイロット挿入ユニットを使用するCDD-OFDM送信器のプロック図を示している。

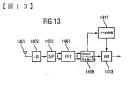


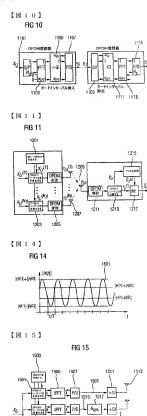












【 手 続 補 正 書 】

【提出日】平成18年10月23日(2006.10.23)

【手続補正1】

【補正対象書類名】特許請求の範囲

【補正対象項目名】全文

【補正方法】変更

【補正の内容】

【特許請求の範囲】

【請求項1】

通信チャネルを介して送信点から受信点へと送信できるパイロットシーケンスを含む受信信号から、通信チャネルのチャネル転送機能を評価するように構成されたチャネル評価 おいまであって、ここで、前記パイロットシーケンスは、前記パイロットシーケンスのスペクトル表現が所定の中心周波数を有する帯域通過スペクトル領域を占める帯域通過信号であるように構成されており、

前記受信信号のスペクトル表現を得るために前記受信信号を時間 - 周波数変換する時間 - 周波数変換器 (101)と、

前記所定の中心周波数を有するとともに、フィルタ処理された変換信号を得るために前記受信信号のスペクトル表現をフィルタリングする帯域通過フィルタ (103)と

を備え

前記フィルタ処理された変換信号が前記チャネル転送機能の評価を含むものである、チャネル評価器。

【請求項2】

前記時間 - 周波数変換器 (101)が、前記受信信号を時間 - 周波数変換するフーリエ変換器を備えているものである、請求項1に記載のチャネル評価器。

【請求項3】

前記パイロットシーケンスは、マルチキャリアシーケンスの周波数一時間変換により生じ、前記マルチキャリアシーケンスは、当初のシーケンスの一連の値を、マルチキャリア変調スキームの複数の一連の刷搬送波の全ての $D_{\rm f}$ 番目の調搬送波に対して削当てることにより得られ、前記時間一周波数変換器(101)は、前記受信信号の前記スペクトル表現を得るために前記受信信号の時間一周波数変換パージョンの全ての $D_{\rm f}$ 番目の値を選択するセレクタを備えているものである、請求項1ないし2のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項4】

当初のシーケンスがスクランブルシーケンスを含んでおり、前記時間 - 周波数変換器 (101) は、スクランブル解除シーケンスを前記受信信号の前記スペクトル表現として提供するために前記受信信号の前記スペクトル表現と前記スクランブルシーケンスの複素共 役パージョンとを掛け合わせる乗算器を備えているものである、請求項3に記載のチャネル評価級。

【 請求項 5 】

前記受信信号の前記スペクトル表現がセットのバラレル値であり、前記時間 - 周波数変 接器 (101) は、前記受信信号の前記スペクトル表現をセットのシリアル値として提供 するパラレルーシリアル変換器を備えているものである、請求項1ないし4のいずれか一 項に記載のチャネル評価器。

【請求項6】

前記帯域通過フィルタは、前記フィルタ処理された変換信号を提供するために、前記受信信号の前記スペクトル表現を帯域通過フィルタリングするためのセットの係数と、スペクトル表現のフィルタバージョンをベースパンドスペクトル領域へダウンコンパートする 更なるセットの係数との重畳を含むデジタルフィルタであり、前記フィルタ処理された変 接信号が前記チャネル転送機能の評価である、請求項1ないし5のいずれか一項に記載の チャネル評価器。 【請求項7】

前記フィルタ処理された変換信号が帯域通過信号であり、前記チャネル評価器は、ダン コンパート信号を得るために、前記フィルタ処理された変換信号を前記ベースパンドスペ クトル領域へダウンコンパートするダウンコンパータを備え、前記ダンコンパート信号が 前記チャネル転送機能の評価である、請求項1ないし6のいずれか一項に記載のチャネル 評価器。

【請求項8】

前記帯域通過フィルタ(103)は、帯域通過フィルタリングのためのセットのフィル タ係数を含むデジタルフィルタであり、前記帯域通過フィルタ(103)が、前記所定の 中心周波数に関して調整可能であり、前記チャネル評価器が、前記帯域通過フィルタを調 撃する手段を備えているものである、請求項1ないし7のいずれか一項に記載のチャネル 評価器。

【請求項9】

前記帯域通過フィルタを調整する手段は、前記所定の中心周波数に応じてセットのフィルタ係数を提供する手段を備えているものである、請求項8に記載のチャネル評価器。

【請求項10】

前記セットのフィルタ係数を提供する手段は、前記所定の中心周波数に応じてセットのフィルタ係数を計算するように動作するものである、請求項9に記載のチャネル評価器。 【請求項11】

前記セットのフィルタ係数を提供する手段は、複数の所定の中心周波数に応じて複数のセットのフィルタ係数を記憶するフィルタメモリを備えているものである、請求項9または10に記載のチャネル評価器。

【請求項12】

前記帯域通過フィルタ(103)は、更に、前記フィルタ処理された変換信号の隣り合う値同士の間で補間して、周波数補間された前記フィルタ処理された変換信号をフィルタ処理された変換信号として提供するように動作するものである、請求項1ないし11のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項13】

前記帯域通過フィルタ(103)は、更に、第1の時刻におけるフィルタ処理された変 接信号の換算値と、第2の時刻における更なるフィルタ処理された変換信号の値との間で 相関して、時間観問された前記フィルタ処理された変換信号をフィルタ処理された変換信 号として得るように動作するものである、請求項1ないし12のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項14】

前記受信信号は、前記パイロットシーケンスと、更なる選信点から更なる通信チャネルを介して受信点へと送信できる更なるパイロットシーケンスとの重量を含み、前記更なるパイロットシーケンスとの重要を含み、前記更なる中心周波数を有する更なるスペクトル領域を占めるように構成され、前記更なる中心周波数を異なり、前記所定の中心周波数と異なり、前記チャネル評価器は、更なるフィルタ処理された変換信号で見て東なる値チャネルの更なるチャル転巡機能の評価を得るために、改き信号の前記スペクトル表現をフィルタリングする前記更なる所定の中心周波数を有する更なるフィルタを備えるものである、請求項1ないし13のいずれか一項に記載のチャネル評価器

【請求項15】

前記更なるスペクトル領域がベースパンドスペクトル領域であり、前記更なるフィルタ が低域通過フィルタであり、前記更なるフィルタ処理された変換信号が前記更なるチャネ ル転送機能の評価である、請求項14に記載のチャネル評価器。

【請求項16】

前記更なるスペクトル領域が更なる帯域通過スペクトル領域であり、前記更なるフィルタは、前記所定の中心周波数とは異なる前記更なる所定の中心周波数を有する更なる帯域

(55)

通過フィルタである、請求項14に記載のチャネル評価器。

【請求項17】

前記更なるフィルタ処理された変換信号を前記更なる帯域通過スペクトル領域から前記 ベースパンド領域ペダウンコンパートして更なるダウンコンパート信号を得る更なるダウ ンコンパータを更に備え、前記更なるダウンコンパート信号は、前記更なるチャネル転送 機能の更なる評価である、請求項16に記載のチャネル評価器。

【請求項18】

前記チャネル転送機能の評価と前記更なるチャネル転送機能の評価との重畳を含む実効 的なチャネル転送機能の評価を得るために、前記フィルタ処理された変換信号と前記更な るフィルタ処理された変換信号とを加える加算器を更に備えている、請求項14ないし1 7のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項19】

前記帯域通過スペクトル領域において前記チャネル転送機能の評価を得るために前記チャネル転送機能の評価をアップコンパートするアップコンパータと、

前記帯域通過スペクトル領域において前記チャネル転送機能の評価と前記更なるチャネ ル転送機能の評価との重畳を含む実効的なチャネル転送機能の評価を得るために、前記チャネル転送機能の評価と前記可なるチャネル転送機能の評価とか加まる加度契と

を備えている、請求項15ないし17のいずれか一項に記載のチャネル評価器。

【請求項20】

前記パイロットシーケンスは、前記マルチキャリアシーケンスの周波数一時間変換により生じ、前記マルチキャリアシーケンスは、当初のシーケンスの一連の値を、複数の一連の創搬送波の全ての D_1 番目の削搬送波に対して割当てることにより得られ、前記チャネル転送機能の評価は、 D_1 に依存するフェーズエラーを有し、前記チャネル評価器は、前記チャネル転送機能の評価の前記フェーズエラーをを掛け合わせるように動作する手段は、前記チャネル転送機能の評価とフェーズエラーとを掛け合わせるように動作するものである、請求項18または19に記載のチャネル評価器。

【請求項21】

 N_T 個の送信点によって送信される N_T 個のパイロットシーケンスを当初のパイロットシーケンスから生成する装置であって、ここで、前記 N_T 個のパイロットシーケンスのうちの μ 番目のパイロットシーケンスが、前記 N_T 個の送信点のうちの μ 番目の送信点によって送信され、

いくつかの副撤送波を使用するマルチキャリア変調スキームの全ての D_1 器目の副撤送波に対して前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を割当てて、割当てシーケンスを移る割当器 (9,0,1) と、

前記割当てシーケンスを変換シーケンスへ変換する周波数 - 時間変換器 (907)と、

前記変換シーケンスのμ番目のコピーを提供する手段(909)と、

前記変換シーケンスのμ番目のコピーを循環的に遅延させてμ番目のパイロットシーケンスを得る手段(915)と

を 備 え .

循環的に遅延させる手段(915)は、 D_t によって決まる遅延値だけ循環的に遅延させるように動作し、または、割当器(901)は、前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を全ての D_t 番目の副搬送波に対して割り当てるようになっており、 D_t が遅延値によって決まる装置。

【請求項22】

前記時間 - 周波数変換器 (907) は、前記変換シーケンスのμ番目のコピーを提供する を関(909)の入力部に結合される出力部を有するものである、請求項21に記載の 装置。

【請求項23】

前記 μ 番目のコピーを提供する手段(909)は、前記変換シーケンスまたは前記変換シーケンスのコピーを N_{τ} 個のパイロットシーケンスのうちの最初のパイロットシーケン

スとして提供するように動作するものである。請求項21または23に記載の装置。 【糖或項24】

前記変換シーケンスは、Nr個のパイロットシーケンスにおいて共通である、請求項2 1ないし24のいずれか一項に記載の装置。

【請求項25】

前記循環的に遅延させる手段(915)は、Drによって決まる遅延係数だけ前記変換 シーケンスの μ 番目のコピーを循環的に遅延させるように動作し、前記 μ 番目のパイロッ トシーケンスを得るために μ 番目のコピーにおける遅延係数 $\delta^{(\mu)}_{ov}$ が以下の方程式か ら得られ、

【数1】

$$\delta_{\rm cyc}^{(\mu)} = N_{\rm FFT} \varphi(\mu) / 2\pi D_f(\mu - 1)$$

【数2】

$$\varphi(\mu) \bmod 2\pi \in \left\{0, \frac{2\pi}{N_{\mathbf{r}}}, 2 \cdot \frac{2\pi}{N_{\mathbf{r}}}, \cdots, (N_{\mathbf{r}} - 1) \cdot \frac{2\pi}{N_{\mathbf{r}}}\right\}$$

または、

前記割当器(901)は、前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を全てのD。 番目の副搬送波に対して割当てるように動作し、D。が遅延係数に依存するパイロット間 隔であり、D。が以下の方程式から得られ、

【数3】

$$D_f = \frac{kN_{FFT}}{N_T \delta_{ox}}$$

kは、最大公約数GCDが

 $GCD(k, N_T) = 1$

となるように選択される、請求項21ないし24のいずれか一項に記載の装置。 【請求項26】

前記時間 - 周波数変換器(907)は、単一のフーリエ変換を行なうように動作する単 一のフーリエ変換器である、請求項21ないし25のいずれか一項に記載の装置。

【糖求項27】

D.が偶数であり、前記割当器(901)は、前記当初のパイロットシーケンスのその 後の値を、第1の時刻において奇数の番号が付けられた副機送波で始まる全ての D。番目 の副搬送波に対して割当てるとともに、前記当初のパイロットシーケンスのその後の値を 第1の時刻後の第2の時刻において偶数の番号が付けられた副搬送波で始まる全てのD 『番目の副搬送波に対して割当て、あるいは、この逆の割当てを行なう、請求項21ない し26のいずれか一項に記載の装置。

【請求項28】

前記 μ 番目のコピーを提供する手段(909)は、前記変換シーケンスの μ 番目のコピ ーと乗率とを掛け合わせることにより前記変換シーケンスの u 番目のコピーとして乗算コ ピーを提供する乗算器(717)を備え、前記乗率は、前記変換シーケンスの μ 番目のコ ピーに関連するナンバリングインデックスによって決まる、請求項21ないし27のいず れか一項に記載の装置。

【請求項29】

前記乗算器(717)は、1番目の時刻に送信されるμ番目のパイロットシーケンスを 得るための前記変換シーケンスのμ番目のコピーと以下の乗率とを掛け合わせるように動 作し、

【数4】

$$\alpha_1^{(\mu)} = e^{-j2\pi(\mu-1)/N_t[1/D_t]}$$

 D_1 は、1番目の時刻と(I+1)番目の時刻との間の時間間隔を示すものである、請求項28に記載の装置。

【請求項30】

通信チャネルを介して送信点から受信点へと送信できるパイロットシーケンスを含む受信信号から、通信チャネルのチャネル転送機能を評価する方法であって、ここで、前記パイロットシーケンスのスペクトル表現が所定の中心周波数を有する帝城通過スペクトル領域を占める帝城通過信号であるように構成されており、

前記受信信号のスペクトル表現を得るために前記受信信号を時間 - 周波数変換するステップと、

フィルタ処理された変換信号を得るために、前記受信信号のスペクトル表現を所定の中 心周波数に関して帯域通過フィルタリングするステップであって、前記フィルタ処理され た変操信号がチャネル転送機能の評価を含んでいる。

方法。

【請求項31】

 N_T 個の送信点によって送信される N_T 個のパイロットシーケンスを当初のパイロットシーケンスから生成する方法であって、ここで、前記 N_T 個のパイロットシーケンスのうちの μ 番目のパイロットシーケンスが前記 N_T 個の送信点のうちの μ 番目の送信点によって送信され、

いくつかの副撤送波を使用するマルチキャリア変調スキームの全ての D_f 器目の副撤送波に対して当初のパイロットシーケンスのその後の値を割当てて、割当てシーケンスを得るステップと

前記割当てシーケンスを変換シーケンスへ周波数一時間変換するステップと、

前記変換シーケンスのμ番目のコピーを提供するステップと、

前記変換シーケンスの μ 番目のコピーを遅延値だけ循環的に遅延させて μ 番目のパイロットシーケンスを得るステップと

前記遅延値が D_f によって決まるか、または、 D_f が前記遅延値によって決まるかのどちらかである。

方法。

【贈录項32】

を含んでおり、

コンピュータ上で実行させた際に、請求項30または31に記載の方法を実行するプログラムコードを有するコンピュータプログラム。

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

	tonal Ap			
P (W)	EP200	04/0	1164	E

_		PC EP2	004/001645
A CLASS IPC 7	FICATION OF SUBJECT MATTER H04L25/02 H04L27/26		
According t	o international Patent Classification (IPC) or to both national classifi	loation and IPC	
	SEARCHED		
IPC 7	comentation nearched (described on system followed by classification system followed	ition symboln)	
Documenta	tion searched other than rainimum documentation to the extent that	such documents are included in the field	8 searched
Electronic d	ata base consulted during the international search (name of data	ase and, where practical, search terms u	sed)
EPO-In	ternal, WPI Data, PAJ, INSPEC, COMP	PENDEX	
C. DOCUM	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the n	elevant passages	Relevant to claim No.
Х	US 2002/034161 A1 (DENEIRE LUC 21 March 2002 (2002-03-21) paragraph '0082! - paragraph '00		1-21,32, 34
x	US 2002/118771 A1 (LARSSON PETER 29 August 2002 (2002-08-29) paragraph '0063!		22-31, 33,34
Furth	er documents are listed in the continuation of box G.	Patent family members are lists	ed in annex.
	regorise of cited documents: Int defining the general state of the art which is not one to periouse relevance.	"I" inter document published after the it or priority date and not in conflict we direct to understand the principle or investing.	memationel filing date th the application but theory underlying the
filing d L* docume which i citation	of which may throw doubts on priority desira(s) or solid to natabilish the publication date of another or other speciel reason (as specified)	"X" document of particular relevance; the cannot be considered novel or can involve an inventive step when the "Y" document of particular relevance; the	not be considered to document is taken alone a delenari invention
O' docume other n	nt referring to an oral disclosure, use, exhibition or	cannot be considered to involve an document is combined with one or meals, such combination being ob- in the crit. *&* document member of the same pate	vious to a person skilled
	an are priority date caumed. actual completion of the international saurch	Date of mailing of the International of	
2	7 October 2004	05/11/2004	
Name and m	siling schress of the ISA European Palent Office, P.B. 5616 Palentinan 2	Authorized officer	
	NL = 2280 HV Filswijk Tel. (+31-70) 3402040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Orozco Roura, C	

Form PCT/ISA3210 (second sheet) (Jersany 2004)

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

information on patent family members

Intern	ational Application No
Pi	/FP2004/001645

information on patent family members		PE/EP2004/001645				
Patent document dited in search report		Publication date		Patent family member(s)		Publication date
US 2002034161	A1	2103-2002	EP	1161039	A2	05-12-2001
US 2002118771	A1	29-08-2002	AU CN EP SE WO TW	9617101 1478341 1338110 0004403 0245329 525358	T D A1 B A	11-06-2002 25-02-2004 27-08-2003 30-05-2002 06-06-2002 21-03-2003
•						

Form POT/SRA(210 (potent family annex) (January 2004)

フロントページの続き

(S1) Hafzieri Arc (BW, GH, GU, KE, LS, JWR, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), EA(AM, AZ, HY, KG, KZ, JM), BH, TJ, TJD, JEP (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, ML, TW), DS, ES, SL, SK, TRO, DA (GBF, BJ, CE, CG, C1, CH, GA, GH, QO, GG, HU, MR, ME, SN, TD, TD, TO, AB, AG, AJ, AM, AT, AH, AZ, FA, BB, BG, BR, BW, FV, BZ, CA, CH, CH, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, CE, EE, EC, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GH, RW, HU, DL, II, LW, IS, JP, KE, KC, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, JM, MG, MR, MW, MW, MZ, JM, NN, IN, NO, NZ, OH, PP, PPI, PL, PT, RO, BU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TT, TZ, DA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, Z, ZM, ZW